



**REGIONE SICILIA**  
**COMUNE DI SANT'ANGELO DI BROLO**  
**CITTA' METROPOLITANA DI MESSINA**



Finanziato  
dall'Unione europea  
NextGenerationEU



**PROGETTO ESECUTIVO**

Adeguamento alle norme vigenti in materia antisismica ed  
efficientamento energetico di n.24 alloggi di edilizia  
economico-popolare in via Vallonello e riqualificazione degli  
spazi pubblici esterni.-

**Elaborato:**

**TAV. 17.11**

**STATO DI PROGETTO**  
**tabulati di calcolo tomo 9 CORPO1**

**DATA: Settembre 2022**



**Il Progettista**  
**Ing. Claudio La Rosa**



**Responsabile Unico del Procedimento**  
**Ing. Tindaro Pino Scaffidi**

**Il Sindaco**  
**(Dr. Francesco Paolo CORTOLILLO)**

# SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1 704	3 166	0,045 24	0,045 24	6,77		-645	5 053	0,045 24	0,045 24	4,23		989	5 121	0,045 24	0,045 24	4,16
P	S	04195	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04196	-30 706	5 087	0,045 24	0,045 24	4,50	04197	-10 664	11 773	0,090 48	0,090 48	8,36
	I		-25 641	6 108	0,045 24	0,045 24	3,70		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1 610	1 882	0,045 24	0,045 24	11,39
	I		2 471	3 345	0,045 24	0,045 24	6,35		6 437	226	0,045 24	0,045 24	93,1 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04198	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04199	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04200	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4 882	819	0,045 24	0,045 24	25,7 9		-13 586	7 779	0,045 24	0,045 24	2,83		-17 358	9 785	0,045 24	0,045 24	2,27
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2 220	1 904	0,045 24	0,045 24	11,2 8		-1 966	4 404	0,045 24	0,045 24	4,87		-93	5 336	0,045 24	0,045 24	4,00
P	S	04201	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04202	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04203	-40 970	10 970	0,090 48	0,090 48	11,22
	I		-22 940	7 897	0,045 24	0,045 24	2,85		-11 121	1 128	0,045 24	0,045 24	19,4 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2 988	1 355	0,045 24	0,045 24	15,66
	I		2 762	4 546	0,045 24	0,045 24	4,67		5 065	2 198	0,045 24	0,045 24	9,61		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04204	9 493	1 746	0,045 24	0,045 24	11,9 7	04205	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04206	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-8 844	3 886	0,045 24	0,045 24	5,61		-11 662	6 597	0,045 24	0,045 24	3,32
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4 414	344	0,045 24	0,045 24	61,4 7		-4 103	2 685	0,045 24	0,045 24	8,03		-3 161	3 810	0,045 24	0,045 24	5,65
P	S	04207	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04208	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04209	-11 930	1 374	0,045 24	0,045 24	15,97
	I		-16 534	6 625	0,045 24	0,045 24	3,35		-23 271	4 046	0,045 24	0,045 24	5,56		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		386	3 872	0,045 24	0,045 24	5,51		4 874	2 864	0,045 24	0,045 24	7,38		13 456	815	0,045 24	0,045 24	25,40
P	S	04210	-4 088	4 149	0,045 24	0,045 24	5,20	04211	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04212	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6 333	413	0,045 24	0,045 24	50,9 7		-5 704	2 673	0,045 24	0,045 24	8,10
S	S		5 266	414	0,045 24	0,045 24	50,9 8		2 920	92	0,045 24	0,045 24	NS		4 279	312	0,045 24	0,045 24	67,80
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04213	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04214	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04215	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-8 917	3 105	0,045 24	0,045 24	7,02		-14 302	2 649	0,045 24	0,045 24	8,33		-7 788	552	0,045 24	0,045 24	39,39
S	S		7 515	459	0,045 24	0,045 24	45,7 4		10 081	258	0,045 24	0,045 24	80,8 9		6 371	112	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04216	-8 542	1 778	0,045 24	0,045 24	12,2 5	04217	2 974	500	0,045 24	0,045 24	42,4 3	04218	8 047	694	0,045 24	0,045 24	30,21
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-6 589	2 652	0,045 24	0,045 24	8,18		-12 795	6 860	0,045 24	0,045 24	3,21
	I		874	212	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04219	-5 180	1 512	0,045 24	0,045 24	14,3 0	04220	-6 995	1 576	0,045 24	0,045 24	13,7 7	04221	-8 060	1 243	0,045 24	0,045 24	17,50
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-14 031	9 840	0,045 24	0,045 24	2,24		-4 621	9 978	0,045 24	0,045 24	2,16		6 104	7 200	0,045 24	0,045 24	2,93
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04222	-8 403	918	0,045 24	0,045 24	23,7 2	07739	0	0	0,045 24	0,045 24	-	07740	-28 118	13 674	0,045 24	0,045 24	1,66
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		11 470	1 500	0,045 24	0,045 24	13,8 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		14 635	2 936	0,045	0,045	7,03		0	0	0,045	0,045	-		6 038	6 301	0,045	0,045	3,34

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		19 762	97	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	07746	9 683	56	0,045 24	0,045 24	NS	07796	4 796	569	0,045 24	0,045 24	37,1 3	07841	18 754	273	0,045 24	0,045 24	74,88
	I		10 751	251	0,045 24	0,045 24	83,0 1		4 796	551	0,045 24	0,045 24	38,3 4		18 754	261	0,045 24	0,045 24	78,32
S	S		7 576	726	0,045 24	0,045 24	28,9 1		782	1 131	0,045 24	0,045 24	18,8 5		9 884	1 535	0,045 24	0,045 24	13,60
	I		7 576	428	0,045 24	0,045 24	49,0 5		782	423	0,045 24	0,045 24	50,4 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
<b>Parte strutturale</b>																			
<b>Soletta P10-P36-P35-P29-P7</b>																			
P	S	00128	15 796	199	0,045 24	0,045 24	NS	00235	11 262	51	0,045 24	0,045 24	NS	00236	4 057	17 005	0,045 24	0,045 24	1,24
	I		15 796	131	0,045 24	0,045 24	NS		8 956	99	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		14 558	997	0,045 24	0,045 24	20,7 1		1 069	1 265	0,045 24	0,045 24	16,8 5		-1 275	4 209	0,045 24	0,045 24	5,09
	I		14 558	656	0,045 24	0,045 24	31,4 8		1 069	494	0,045 24	0,045 24	43,1 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00366	18 476	1 580	0,045 24	0,045 24	12,9 5	00940	2 572	18 267	0,090 48	0,090 48	2,93	00941	2 518	21 191	0,090 48	0,090 48	2,27
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		21 940	1 690	0,045 24	0,045 24	12,0 0		8 241	5 650	0,045 24	0,045 24	3,71		7 342	4 220	0,045 24	0,045 24	4,98
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00942	2 674	22 100	0,090 48	0,090 48	2,12	00943	2 351	23 994	0,090 48	0,090 48	1,87	00944	1 679	23 673	0,090 48	0,090 48	1,91
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		6 040	6 113	0,045 24	0,045 24	3,45		5 313	4 776	0,045 24	0,045 24	4,42		2 504	6 047	0,045 24	0,045 24	3,51
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00945	1 581	26 565	0,090 48	0,090 48	1,61	00946	1 244	24 786	0,090 48	0,090 48	1,78	00947	1 453	25 609	0,090 48	0,090 48	1,70
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		1 798	5 296	0,045 24	0,045 24	4,02		1 209	6 335	0,045 24	0,045 24	3,36		-1 153	5 993	0,045 24	0,045 24	3,57
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00948	983	27 160	0,090 48	0,090 48	1,56	00949	737	27 114	0,090 48	0,090 48	1,57	00950	1 022	25 363	0,090 48	0,090 48	1,73
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-2 057	5 428	0,045 24	0,045 24	3,95		-3 447	5 405	0,045 24	0,045 24	3,98		-3 139	5 880	0,045 24	0,045 24	3,66
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00951	1 196	24 295	0,090 48	0,090 48	1,84	00952	1 336	25 701	0,090 48	0,090 48	1,69	00953	1 676	22 407	0,090 48	0,090 48	2,08
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-4 881	6 292	0,045 24	0,045 24	3,43		-5 395	5 116	0,045 24	0,045 24	4,23		-5 092	5 648	0,045 24	0,045 24	3,83
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00954	1 807	21 954	0,090 48	0,090 48	2,15	00955	1 867	19 508	0,090 48	0,090 48	2,61	00956	2 516	17 380	0,090 48	0,090 48	3,21
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-6 030	4 383	0,045 24	0,045 24	4,94		-6 521	5 513	0,045 24	0,045 24	3,93		-6 215	3 451	0,045 24	0,045 24	6,28
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00957	2 714	13 489	0,045 24	0,045 24	1,57	00958	3 441	8 198	0,045 24	0,045 24	2,59	00959	3 404	5 230	0,045 24	0,045 24	4,05
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-5 950	2 600	0,045 24	0,045 24	8,33		-6 223	2 722	0,045 24	0,045 24	7,96		-5 477	1 007	0,045 24	0,045 24	21,48
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00960	5 296	483	0,045 24	0,045 24	43,6 9	00961	866	872	0,045 24	0,045 24	24,4 5	00962	10 119	1 018	0,045 24	0,045 24	20,50
	I		5 296	249	0,045 24	0,045 24	84,7 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-871	208	0,045 24	0,045 24	NS		-8 318	2 493	0,045 24	0,045 24	8,73		-10 416	7 778	0,045 24	0,045 24	2,81
	I		-871	292	0,045 24	0,045 24	73,3 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00963	-743	3 413	0,045	0,045	6,27	00964	-2 157	3 128	0,045	0,045	6,86	00965	-922	4 807	0,045	0,045	4,45

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-11 863	11 798	0,045 24	0,045 24	1,86		-12 151	15 488	0,045 24	0,045 24	1,42		-11 548	16 542	0,045 24	0,045 24	1,33
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00966	-1 279	4 818	0,045 24	0,045 24	4,45	00967	-1 391	3 144	0,045 24	0,045 24	6,82	00968	758	3 425	0,045 24	0,045 24	6,23
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-13 172	16 554	0,045 24	0,045 24	1,33		-9 896	15 521	0,045 24	0,045 24	1,41		-6 240	11 830	0,045 24	0,045 24	1,83
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00969	2 038	1 603	0,045 24	0,045 24	13,2 6	00970	7 849	854	0,045 24	0,045 24	24,5 6	00971	1 660	750	0,045 24	0,045 24	28,38
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 660	233	0,045 24	0,045 24	91,34
S	S		-2 430	7 761	0,045 24	0,045 24	2,77		2 135	2 489	0,045 24	0,045 24	8,54		7 234	317	0,045 24	0,045 24	66,27
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8 409	180	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00972	4 413	6 846	0,045 24	0,045 24	3,09	00973	3 394	12 232	0,045 24	0,045 24	1,73	00974	3 541	22 311	0,090 48	0,090 48	2,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		3 545	2 190	0,045 24	0,045 24	9,68		-1 547	2 014	0,045 24	0,045 24	10,6 4		-4 049	5 288	0,045 24	0,045 24	4,08
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00975	1 661	25 370	0,090 48	0,090 48	1,72	00976	1 204	24 008	0,090 48	0,090 48	1,87	00977	952	25 940	0,090 48	0,090 48	1,67
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-2 472	5 031	0,045 24	0,045 24	4,27		-421	6 391	0,045 24	0,045 24	3,35		-2 582	5 143	0,045 24	0,045 24	4,18
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00978	158	24 943	0,090 48	0,090 48	1,77	00979	103	27 202	0,090 48	0,090 48	1,56	00980	-1 469	25 178	0,090 48	0,090 48	1,75
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-3 837	6 562	0,045 24	0,045 24	3,28		-2 138	5 449	0,045 24	0,045 24	3,94		-30	5 988	0,045 24	0,045 24	3,57
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00981	6 311	25 065	0,090 48	0,090 48	1,74	00982	4 078	26 808	0,090 48	0,090 48	1,58	00983	4 234	24 286	0,090 48	0,090 48	1,83
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-1 844	5 908	0,045 24	0,045 24	3,63		-125	5 330	0,045 24	0,045 24	4,01		3 059	6 376	0,045 24	0,045 24	3,33
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00984	3 423	24 866	0,090 48	0,090 48	1,77	00985	3 923	22 370	0,090 48	0,090 48	2,08	00986	3 243	23 503	0,090 48	0,090 48	1,93
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		1 061	4 971	0,045 24	0,045 24	4,29		912	5 901	0,045 24	0,045 24	3,61		3 426	4 700	0,045 24	0,045 24	4,51
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00987	1 665	19 366	0,090 48	0,090 48	2,65	00988	13 145	15 653	0,045 24	0,045 24	1,32	00989	9 760	14 286	0,045 24	0,045 24	1,46
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		6 601	4 397	0,045 24	0,045 24	4,78		6 616	4 088	0,045 24	0,045 24	5,15		8 575	2 836	0,045 24	0,045 24	7,38
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00990	11 892	8 150	0,045 24	0,045 24	2,55	00991	58 468	2 322	0,045 24	0,045 24	7,96	00992	70 816	473	0,045 24	0,045 24	37,81
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		115 820	5 175	0,045 24	0,045 24	3,03
S	S		15 524	1 990	0,045 24	0,045 24	10,3 5		20 977	704	0,045 24	0,045 24	28,8 8		25 079	101	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		25 079	5 634	0,045 24	0,045 24	3,57
P	S	01012	-1 809	19 740	0,090 48	0,090 48	2,57	01013	1 441	20 026	0,090 48	0,090 48	2,50	03138	25 535	1 470	0,045 24	0,045 24	13,68
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-1 523	5 113	0,045 24	0,045 24	4,19		-2 041	4 027	0,045 24	0,045 24	5,33		38 466	3 818	0,045 24	0,045 24	5,10

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	03139	29 766	1 821	0,045 24	0,045 24	10,9 3	03140	12 230	2 533	0,045 24	0,045 24	8,20	03141	10 748	4 377	0,045 24	0,045 24	4,76
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		12 305	7 677	0,045 24	0,045 24	2,70		6 709	12 227	0,045 24	0,045 24	1,72		4 751	14 502	0,045 24	0,045 24	1,46
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	03142	6 722	4 623	0,045 24	0,045 24	4,55	03143	3 794	3 430	0,045 24	0,045 24	6,17	03144	4 206	4 378	0,045 24	0,045 24	4,83
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-1 326	16 282	0,045 24	0,045 24	1,32		259	16 792	0,045 24	0,045 24	1,27		1 837	14 738	0,045 24	0,045 24	1,44
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	03145	2 485	2 621	0,045 24	0,045 24	8,10	03146	5 476	2 434	0,045 24	0,045 24	8,67	03147	8 215	1 051	0,045 24	0,045 24	19,94
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4 101	12 646	0,045 24	0,045 24	1,67		8 590	8 886	0,045 24	0,045 24	2,36		11 527	4 889	0,045 24	0,045 24	4,25
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04491	106	8 621	0,045 24	0,045 24	2,48	04492	23 701	1 083	0,045 24	0,045 24	18,6 5	04493	2 979	2 458	0,045 24	0,045 24	8,63
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-2 064	2 004	0,045 24	0,045 24	10,7 1		41 805	88	0,045 24	0,045 24	NS		874	407	0,045 24	0,045 24	52,38
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		25 155	338	0,045 24	0,045 24	59,5 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04494	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04495	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04496	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		8 270	257	0,045 24	0,045 24	81,5 5		2 264	1 444	0,045 24	0,045 24	14,7 2		1 945	1 372	0,045 24	0,045 24	15,50
S	S		-3 976	1 674	0,045 24	0,045 24	12,8 8		-8 057	3 285	0,045 24	0,045 24	6,62		-10 517	3 984	0,045 24	0,045 24	5,49
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04497	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04498	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04499	2 321	2 575	0,045 24	0,045 24	8,25
	I		11 316	903	0,045 24	0,045 24	23,0 4		14 769	163	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-11 279	3 294	0,045 24	0,045 24	6,65		-9 343	1 626	0,045 24	0,045 24	13,4 2		-3 407	191	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04500	14 363	1 427	0,045 24	0,045 24	14,4 8	04501	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04502	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2 236	3 315	0,045 24	0,045 24	6,41		2 610	5 225	0,045 24	0,045 24	4,06
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 371	352	0,045 24	0,045 24	60,5 0		-5 192	1 966	0,045 24	0,045 24	11,0 0		-7 663	2 624	0,045 24	0,045 24	8,28
P	S	04503	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04504	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04505	18 037	1 343	0,045 24	0,045 24	15,25
	I		2 785	5 235	0,045 24	0,045 24	4,05		2 729	3 331	0,045 24	0,045 24	6,37		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-8 879	2 612	0,045 24	0,045 24	8,35		-8 717	1 919	0,045 24	0,045 24	11,3 6		-2 158	430	0,045 24	0,045 24	49,93
P	S	04506	3 764	9 629	0,045 24	0,045 24	2,20	04507	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04508	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		15 339	1 186	0,045 24	0,045 24	17,3 8		2 251	7 030	0,045 24	0,045 24	3,02
S	S		2 832	744	0,045 24	0,045 24	28,5 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-3 567	2 330	0,045 24	0,045 24	9,24		-5 225	4 227	0,045 24	0,045 24	5,11
P	S	04509	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04510	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04511	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2 584	8 689	0,045 24	0,045 24	2,44		2 639	7 075	0,045 24	0,045 24	3,00		18 464	1 096	0,045 24	0,045 24	18,67
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-6 525	4 941	0,045 24	0,045 24	4,39		-7 051	4 159	0,045 24	0,045 24	5,22		-6 893	1 976	0,045 24	0,045 24	10,98
P	S	04512	2 573	9 619	0,045 24	0,045 24	2,21	04513	1 674	4 562	0,045 24	0,045 24	4,66	04514	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 711	5 768	0,045 24	0,045 24	3,69

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
					24	24					24	24					24	24		
S	S		-6 401	1 428	0,045 24	0,045 24	15,1 8		0	0	0,045 24	0,045 24			0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2 892	478	0,045 24	0,045 24		44,9 9	-3 542	3 287	0,045 24	0,045 24	6,55	
P	S	04515	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04516	0	0	0,045 24	0,045 24			0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		2 014	10 355	0,045 24	0,045 24	2,05		2 164	10 400	0,045 24	0,045 24		2,04	2 095	5 877	0,045 24	0,045 24	3,62	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24			0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		-4 421	5 013	0,045 24	0,045 24	4,30		-5 094	5 008	0,045 24	0,045 24		4,32	-5 414	3 304	0,045 24	0,045 24	6,55	
P	S	04518	1 996	4 621	0,045 24	0,045 24	4,60	04519	502	14 541	0,045 24	0,045 24		1,47	04520	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24			13 912	909	0,045 24	0,045 24	22,75	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2 664	2 252	0,045 24	0,045 24		9,54	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		-1 528	369	0,045 24	0,045 24	58,1 0		0	0	0,045 24	0,045 24		-	-2 427	1 387	0,045 24	0,045 24	15,49	
P	S	04521	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04522	0	0	0,045 24	0,045 24			04523	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 502	9 613	0,045 24	0,045 24	2,21		1 666	12 325	0,045 24	0,045 24		1,73	1 660	9 760	0,045 24	0,045 24	2,18	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24			0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		-2 793	3 904	0,045 24	0,045 24	5,51		-3 269	4 822	0,045 24	0,045 24		4,46	-3 671	3 922	0,045 24	0,045 24	5,49	
P	S	04524	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04525	1 336	14 285	0,045 24	0,045 24		1,49	04526	1 151	6 713	0,045 24	0,045 24	3,17
	I		16 371	997	0,045 24	0,045 24	20,6 2		0	0	0,045 24	0,045 24			0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-4 755	2 119	0,045 24	0,045 24		10,1 9	296	223	0,045 24	0,045 24	95,73	
	I		-4 077	1 442	0,045 24	0,045 24	14,9 5		0	0	0,045 24	0,045 24		-	296	57	0,045 24	0,045 24	NS	
P	S	04527	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04528	0	0	0,045 24	0,045 24			04529	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 244	6 330	0,045 24	0,045 24	3,37		1 375	12 313	0,045 24	0,045 24		1,73	1 408	12 418	0,045 24	0,045 24	1,71	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24			0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		-1 585	2 468	0,045 24	0,045 24	8,69		-1 727	4 128	0,045 24	0,045 24		5,20	-2 010	4 149	0,045 24	0,045 24	5,17	
P	S	04530	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04531	1 146	5 858	0,045 24	0,045 24		3,64	04532	2 606	16 346	0,045 24	0,045 24	1,30
	I		1 295	6 654	0,045 24	0,045 24	3,20		0	0	0,045 24	0,045 24			0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1 484	207	0,045 24	0,045 24		NS	-1 264	2 695	0,045 24	0,045 24	7,95	
	I		-2 384	2 498	0,045 24	0,045 24	8,60		0	0	0,045 24	0,045 24		-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	04533	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04534	0	0	0,045 24	0,045 24			04535	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		13 578	559	0,045 24	0,045 24	37,0 2		1 389	10 247	0,045 24	0,045 24		2,08	1 438	13 409	0,045 24	0,045 24	1,59	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24			0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		3 560	572	0,045 24	0,045 24	37,0 4		-499	3 150	0,045 24	0,045 24		6,79	-558	4 036	0,045 24	0,045 24	5,30	
P	S	04536	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04537	0	0	0,045 24	0,045 24			04538	904	14 940	0,045 24	0,045 24	1,43
	I		1 377	10 521	0,045 24	0,045 24	2,02		11 813	999	0,045 24	0,045 24		20,8 0	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24			-2 031	2 234	0,045 24	0,045 24	9,61	
	I		-785	3 238	0,045 24	0,045 24	6,61		-1 164	991	0,045 24	0,045 24		21,6 1	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	04539	1 872	7 048	0,045 24	0,045 24	3,02	04540	0	0	0,045 24	0,045 24			04541	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 714	6 243	0,045 24	0,045 24		3,41	1 763	12 542	0,045 24	0,045 24	1,70	
S	S		4 317	374	0,045 24	0,045 24	56,5 5		0	0	0,045 24	0,045 24			0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		515	2 095	0,045 24	0,045 24		10,1 9	679	3 768	0,045 24	0,045 24	5,66	
P	S	04542	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04543	0	0	0,045 24	0,045 24			04544	1 348	6 073	0,045 24	0,045 24	3,51
	I		1 767	12 707	0,045 24	0,045 24	1,67		1 620	6 759	0,045 24	0,045 24		3,15	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24			5 049	232	0,045 24	0,045 24	91,01	
	I		585	3 825	0,045 24	0,045 24	5,58		407	2 260	0,045 24	0,045 24		9,44	0	0	0,045 24	0,045 24	-	

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>dif</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	04545	1 520	16 213	0,045 24	0,045 24	1,31	04546	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04547	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		14 491	471	0,045 24	0,045 24	43,8 5		2 353	9 913	0,045 24	0,045 24	2,14
S	S	04545	-61	2 729	0,045 24	0,045 24	7,83		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		2	697	0,045 24	0,045 24	30,6 5		1 825	3 287	0,045 24	0,045 24	6,47
P	S	04548	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04549	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04550	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			2 427	13 016	0,045 24	0,045 24	1,63		2 352	10 286	0,045 24	0,045 24	2,07		2 065	1 466	0,045 24	0,045 24	14,50
S	S	04548	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			1 760	4 216	0,045 24	0,045 24	5,05		1 655	3 412	0,045 24	0,045 24	6,24		1 703	1 086	0,045 24	0,045 24	19,59
P	S	04551	1 434	15 067	0,045 24	0,045 24	1,41	04552	2 964	6 591	0,045 24	0,045 24	3,22	04553	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3 143	5 818	0,045 24	0,045 24	3,65
S	S	04551	1 974	2 304	0,045 24	0,045 24	9,23		7 466	119	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3 083	2 625	0,045 24	0,045 24	8,08
P	S	04554	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04555	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04556	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			3 353	11 462	0,045 24	0,045 24	1,85		3 351	11 647	0,045 24	0,045 24	1,82		3 006	6 401	0,045 24	0,045 24	3,31
S	S	04554	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			2 876	4 378	0,045 24	0,045 24	4,85		2 624	4 439	0,045 24	0,045 24	4,78		2 743	2 816	0,045 24	0,045 24	7,54
P	S	04557	2 149	5 464	0,045 24	0,045 24	3,89	04558	5 065	13 611	0,045 24	0,045 24	1,55	04559	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		15 670	654	0,045 24	0,045 24	31,49
S	S	04557	0	0	0,045 24	0,045 24	-		4 318	2 299	0,045 24	0,045 24	9,20		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			8 481	119	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4 777	1 444	0,045 24	0,045 24	14,63
P	S	04560	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04561	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04562	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			4 526	8 379	0,045 24	0,045 24	2,52		4 686	10 818	0,045 24	0,045 24	1,95		4 205	8 739	0,045 24	0,045 24	2,42
S	S	04560	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			4 174	4 022	0,045 24	0,045 24	5,26		3 382	4 999	0,045 24	0,045 24	4,24		3 303	4 124	0,045 24	0,045 24	5,14
P	S	04563	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04564	1 352	12 196	0,045 24	0,045 24	1,75	04565	4 920	3 973	0,045 24	0,045 24	5,32
I			15 528	1 234	0,045 24	0,045 24	16,6 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	04563	0	0	0,045 24	0,045 24	-		5 555	2 017	0,045 24	0,045 24	10,4 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			4 089	1 613	0,045 24	0,045 24	13,1 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		13 149	200	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	04566	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04567	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04568	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			6 094	4 460	0,045 24	0,045 24	4,72		6 528	8 098	0,045 24	0,045 24	2,60		5 925	8 223	0,045 24	0,045 24	2,56
S	S	04566	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			6 106	2 972	0,045 24	0,045 24	7,09		4 081	4 551	0,045 24	0,045 24	4,65		3 320	4 631	0,045 24	0,045 24	4,58
P	S	04569	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04570	2 541	2 798	0,045 24	0,045 24	7,59	04571	5 507	7 077	0,045 24	0,045 24	2,98
I			4 477	4 874	0,045 24	0,045 24	4,34		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	04569	0	0	0,045 24	0,045 24	-		9 874	79	0,045 24	0,045 24	NS		17 108	591	0,045 24	0,045 24	34,73
I			4 123	3 185	0,045 24	0,045 24	6,64		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04572	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04573	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04574	0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			19 627	644	0,045 24	0,045 24	31,6 8		9 204	4 346	0,045 24	0,045 24	4,81		8 043	5 334	0,045 24	0,045 24	3,93
S	S	04572	0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
I			19 026	898	0,045 24	0,045 24	22,7 5		5 079	2 271	0,045 24	0,045 24	9,30		2 924	2 650	0,045 24	0,045 24	8,01
P	S	04575	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04576	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04577	1 464	4 656	0,045 24	0,045 24	4,57
I			6 252	4 478	0,045 24	0,045 24	4,70		14 194	977	0,045 24	0,045 24	21,1 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S	04575	0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		3 256	2 427	0,045 24	0,045 24	8,74		5 810	1 503	0,045 24	0,045 24	14,0 2		7 988	1 080	0,045 24	0,045 24	19,42
P	S	04578	26 259	774	0,045 24	0,045 24	25,9 4	04579	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04580	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		20 730	817	0,045 24	0,045 24	24,9 0		10 030	1 317	0,045 24	0,045 24	15,85
S	S		24 344	233	0,045 24	0,045 24	86,5 6		19 338	1 781	0,045 24	0,045 24	11,4 6		2 696	3 652	0,045 24	0,045 24	5,81
	I		12 457	12	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04581	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04582	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04583	8 536	799	0,045 24	0,045 24	26,21
	I		7 537	1 503	0,045 24	0,045 24	13,9 7		11 699	672	0,045 24	0,045 24	30,9 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2 172	3 690	0,045 24	0,045 24	5,76		3 706	2 144	0,045 24	0,045 24	9,88		12 298	437	0,045 24	0,045 24	47,50
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	07725	7 903	145	0,045 24	0,045 24	NS	07791	14 295	231	0,045 24	0,045 24	89,4 4	07892	10 520	98	0,045 24	0,045 24	NS
	I		7 903	283	0,045 24	0,045 24	74,1 2		14 295	144	0,045 24	0,045 24	NS		13 031	306	0,045 24	0,045 24	67,72
S	S		8 420	887	0,045 24	0,045 24	23,6 2		-842	1 240	0,045 24	0,045 24	17,2 6		25 597	754	0,045 24	0,045 24	26,67
	I		8 420	574	0,045 24	0,045 24	36,5 0		-842	539	0,045 24	0,045 24	39,7 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	07893	25 163	1 588	0,045 24	0,045 24	12,6 7												
	I		25 163	340	0,045 24	0,045 24	59,2 0												
S	S		93 255	5 565	0,045 24	0,045 24	3,02												
	I		47 664	615	0,045 24	0,045 24	30,9 3												
<b>Parte strutturale</b>																			
<b>Soletta P7-P29-P28-P6</b>																			
P	S	00129	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00236	7 940	217	0,045 24	0,045 24	96,6 5	00367	26 737	1 626	0,045 24	0,045 24	12,33
	I		21 670	968	0,045 24	0,045 24	20,9 7		7 940	103	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 646	1 083	0,045 24	0,045 24	19,6 5		20 633	1 698	0,045 24	0,045 24	11,98
	I		20 580	61	0,045 24	0,045 24	NS		1 646	516	0,045 24	0,045 24	41,2 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00993	5 601	18 195	0,090 48	0,090 48	2,94	00994	8 280	21 038	0,090 48	0,090 48	2,28	00995	8 712	21 956	0,090 48	0,090 48	2,12
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		9 256	5 605	0,045 24	0,045 24	3,73		11 282	4 197	0,045 24	0,045 24	4,96		8 926	6 062	0,045 24	0,045 24	3,45
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00996	8 116	23 804	0,090 48	0,090 48	1,88	00997	7 367	23 420	0,090 48	0,090 48	1,93	00998	6 948	26 291	0,090 48	0,090 48	1,62
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		8 591	4 747	0,045 24	0,045 24	4,41		5 885	5 953	0,045 24	0,045 24	3,54		5 590	5 242	0,045 24	0,045 24	4,02
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00999	6 384	24 446	0,090 48	0,090 48	1,81	01000	6 506	25 227	0,090 48	0,090 48	1,72	01001	5 799	26 679	0,090 48	0,090 48	1,59
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4 515	6 274	0,045 24	0,045 24	3,37		2 330	5 870	0,045 24	0,045 24	3,62		2 208	5 324	0,045 24	0,045 24	3,99
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01002	5 151	26 719	0,090 48	0,090 48	1,59	01003	4 591	24 890	0,090 48	0,090 48	1,76	01004	5 416	23 806	0,090 48	0,090 48	1,88
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		810	5 329	0,045 24	0,045 24	4,00		966	5 779	0,045 24	0,045 24	3,69		-574	6 132	0,045 24	0,045 24	3,49
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01005	4 965	25 258	0,090 48	0,090 48	1,73	01006	4 828	21 985	0,090 48	0,090 48	2,13	01007	4 532	21 617	0,090 48	0,090 48	2,19
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-646	5 032	0,045 24	0,045 24	4,25		41	5 580	0,045 24	0,045 24	3,83		-1 598	4 292	0,045 24	0,045 24	5,00
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01008	4 085	19 177	0,090	0,090	2,68	01009	4 029	17 235	0,090	0,090	3,25	01010	2 862	13 395	0,045	0,045	1,58



## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	48 0,045 24	48 0,045 24	-		0	0	48 0,045 24	48 0,045 24	-		0	0	48 0,045 24	48 0,045 24	-
S	S		-1 964	5 425	0,045 24	0,045 24	3,96		-1 797	3 426	0,045 24	0,045 24	6,26		-905	2 624	0,045 24	0,045 24	8,16
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01011	5 798	8 187	0,045 24	0,045 24	2,57	01012	4 784	5 301	0,045 24	0,045 24	3,99	01013	9 437	96	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		6 010	55	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-2 768	2 686	0,045 24	0,045 24	8,00		-1 678	1 024	0,045 24	0,045 24	20,9 4		567	172	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		567	174	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	01014	-3	846	0,045 24	0,045 24	25,2 5	01015	8 808	1 144	0,045 24	0,045 24	18,3 0	01016	2 544	3 379	0,045 24	0,045 24	6,29
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-4 478	2 374	0,045 24	0,045 24	9,09		-4 007	7 602	0,045 24	0,045 24	2,84		-2 791	11 450	0,045 24	0,045 24	1,88
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01017	2 476	3 028	0,045 24	0,045 24	7,02	01018	3 005	4 604	0,045 24	0,045 24	4,61	01019	2 048	4 620	0,045 24	0,045 24	4,60
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-670	15 002	0,045 24	0,045 24	1,43		2 245	15 982	0,045 24	0,045 24	1,33		273	15 789	0,045 24	0,045 24	1,35
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01020	2 278	2 909	0,045 24	0,045 24	7,31	01021	2 007	2 863	0,045 24	0,045 24	7,43	01022	1 569	1 678	0,045 24	0,045 24	12,69
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2 378	14 447	0,045 24	0,045 24	1,47		3 877	10 572	0,045 24	0,045 24	2,00		-1 136	4 571	0,045 24	0,045 24	4,69
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01023	6 706	182	0,045 24	0,045 24	NS	01808	2 696	1 726	0,045 24	0,045 24	12,3 0	01809	2 157	7 325	0,045 24	0,045 24	2,90
	I		2 687	51	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5 027	1 245	0,045 24	0,045 24	16,9 6		4 729	184	0,045 24	0,045 24	NS		2 792	2 324	0,045 24	0,045 24	9,13
	I		5 027	150	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01810	4 769	13 024	0,045 24	0,045 24	1,62	01811	872	17 262	0,045 24	0,045 24	1,24	01812	-4	19 705	0,090 48	0,090 48	1,92
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		874	2 322	0,045 24	0,045 24	9,18		1 288	3 471	0,045 24	0,045 24	6,14		2 848	5 748	0,045 24	0,045 24	3,69
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01813	3 076	21 921	0,090 48	0,090 48	2,15	01814	690	24 689	0,090 48	0,090 48	1,80	01815	348	24 094	0,090 48	0,090 48	1,86
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		1 506	4 696	0,045 24	0,045 24	4,53		2 131	4 954	0,045 24	0,045 24	4,29		3 211	6 631	0,045 24	0,045 24	3,20
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01816	2 964	24 703	0,090 48	0,090 48	1,79	01817	1 717	26 859	0,090 48	0,090 48	1,59	01818	1 736	24 927	0,090 48	0,090 48	1,77
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2 352	5 605	0,045 24	0,045 24	3,79		3 053	5 384	0,045 24	0,045 24	3,94		3 894	6 623	0,045 24	0,045 24	3,20
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01819	3 728	24 826	0,090 48	0,090 48	1,77	01820	3 463	26 738	0,090 48	0,090 48	1,59	01821	3 766	23 864	0,090 48	0,090 48	1,88
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		3 824	5 865	0,045 24	0,045 24	3,61		4 830	5 355	0,045 24	0,045 24	3,95		5 293	6 133	0,045 24	0,045 24	3,44
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01822	4 681	22 683	0,090 48	0,090 48	2,03	01823	5 107	23 615	0,090 48	0,090 48	1,91	01824	5 613	19 116	0,090 48	0,090 48	2,69
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		5 908	5 707	0,045 24	0,045 24	3,69		7 157	4 716	0,045 24	0,045 24	4,46		6 759	4 571	0,045 24	0,045 24	4,60

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01825	4 998	15 313	0,045 24	0,045 24	1,38	01826	5 484	13 095	0,045 24	0,045 24	1,61	01827	5 795	6 938	0,045 24	0,045 24	3,04
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		7 351	4 404	0,045 24	0,045 24	4,77		8 356	2 578	0,045 24	0,045 24	8,13		6 951	1 126	0,045 24	0,045 24	18,67
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01828	5 270	1 860	0,045 24	0,045 24	11,3 5	03112	18 437	806	0,045 24	0,045 24	25,3 8	03113	2 624	1 654	0,045 24	0,045 24	12,84
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		22 756	437	0,045 24	0,045 24	46,3 3		3 922	2 193	0,045 24	0,045 24	9,65		642	6 977	0,045 24	0,045 24	3,06
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	03114	829	2 341	0,045 24	0,045 24	9,11	03115	2 148	4 183	0,045 24	0,045 24	5,08	03116	1 007	3 399	0,045 24	0,045 24	6,27
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-1 858	11 329	0,045 24	0,045 24	1,89		-3 152	14 277	0,045 24	0,045 24	1,51		-3 567	16 579	0,045 24	0,045 24	1,30
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	03117	2 527	4 589	0,045 24	0,045 24	4,63	03118	2 705	4 490	0,045 24	0,045 24	4,73	03119	1 798	2 625	0,045 24	0,045 24	8,10
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-3 096	16 293	0,045 24	0,045 24	1,32		-2 511	14 676	0,045 24	0,045 24	1,46		-605	12 663	0,045 24	0,045 24	1,69
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	03120	6 128	2 480	0,045 24	0,045 24	8,49	03121	8 421	1 043	0,045 24	0,045 24	20,0 9	04584	2 433	433	0,045 24	0,045 24	49,06
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2 430	8 735	0,045 24	0,045 24	2,43		6 533	4 844	0,045 24	0,045 24	4,34		1	320	0,045 24	0,045 24	66,76
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04585	4 583	1 189	0,045 24	0,045 24	17,7 8	04586	1 634	2 169	0,045 24	0,045 24	9,81	04587	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-134	198	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		5 554	1 211	0,045 24	0,045 24	17,4 2		2 976	877	0,045 24	0,045 24	24,1 9		2 572	1 558	0,045 24	0,045 24	13,63
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04588	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04589	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04590	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		8 334	1 067	0,045 24	0,045 24	19,6 4		9 233	1 070	0,045 24	0,045 24	19,5 4		9 287	1 120	0,045 24	0,045 24	18,67
S	S		2 118	3 071	0,045 24	0,045 24	6,92		645	3 654	0,045 24	0,045 24	5,84		-1 451	3 023	0,045 24	0,045 24	7,09
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04591	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04592	3 462	2 571	0,045 24	0,045 24	8,24	04593	12 090	1 300	0,045 24	0,045 24	15,98
	I		12 851	172	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-2 412	1 499	0,045 24	0,045 24	14,3 3		2 493	118	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3 557	292	0,045 24	0,045 24	72,56
P	S	04594	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04595	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04596	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		785	3 205	0,045 24	0,045 24	6,65		1 542	5 195	0,045 24	0,045 24	4,10		2 588	5 237	0,045 24	0,045 24	4,06
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2 106	1 952	0,045 24	0,045 24	10,8 9		1 520	2 606	0,045 24	0,045 24	8,17		343	2 620	0,045 24	0,045 24	8,15
P	S	04597	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04598	11 846	1 341	0,045 24	0,045 24	15,5 0	04599	-1 729	9 432	0,045 24	0,045 24	2,27
	I		3 630	3 311	0,045 24	0,045 24	6,40		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 422	1 545	0,045 24	0,045 24	13,78
	I		-912	1 934	0,045 24	0,045 24	11,0 7		3 151	427	0,045 24	0,045 24	49,6 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04600	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04601	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04602	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		15 579	1 166	0,045 24	0,045 24	17,6		1 177	6 928	0,045 24	0,045 24	3,08		2 085	8 586	0,045 24	0,045 24	2,48

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
					24	24	7				24	24					24	24	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		2 212	1 834	0,045 24	0,045 24	11,5 9		1 971	4 023	0,045 24	0,045 24	5,29	1 275	4 768	0,045 24	0,045 24	4,47	
P	S	04603	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04604	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04605	5 345	9 510	0,045 24	0,045 24	2,22
	I		3 036	6 976	0,045 24	0,045 24	3,04		3 923	1 609	0,045 24	0,045 24	13,1 6	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	-1 283	1 415	0,045 24	0,045 24	15,14	
	I		336	4 023	0,045 24	0,045 24	5,31		-609	1 900	0,045 24	0,045 24	11,2 6	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
P	S	04606	18 462	3 310	0,045 24	0,045 24	6,18	04607	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04608	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		971	5 665	0,045 24	0,045 24	3,76	1 817	10 195	0,045 24	0,045 24	2,09	
S	S		1 597	96	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		1 597	133	0,045 24	0,045 24	NS		2 306	3 093	0,045 24	0,045 24	6,87	1 922	4 771	0,045 24	0,045 24	4,46	
P	S	04609	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04610	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04611	4 649	4 607	0,045 24	0,045 24	4,59
	I		2 679	10 218	0,045 24	0,045 24	2,08		3 501	5 733	0,045 24	0,045 24	3,70	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		1 277	4 785	0,045 24	0,045 24	4,45		478	3 144	0,045 24	0,045 24	6,79	3 511	312	0,045 24	0,045 24	67,92	
P	S	04612	-946	13 840	0,045 24	0,045 24	1,55	04613	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04614	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		20 480	1 028	0,045 24	0,045 24	19,8 0	1 808	9 483	0,045 24	0,045 24	2,24	
S	S		2 248	2 246	0,045 24	0,045 24	9,46		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2 673	1 288	0,045 24	0,045 24	16,4 8	2 402	3 710	0,045 24	0,045 24	5,73	
P	S	04615	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04616	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04617	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2 616	12 101	0,045 24	0,045 24	1,75		3 358	9 530	0,045 24	0,045 24	2,22	18 297	1 045	0,045 24	0,045 24	19,58	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		1 968	4 586	0,045 24	0,045 24	4,64		1 401	3 723	0,045 24	0,045 24	5,72	676	1 339	0,045 24	0,045 24	15,93	
P	S	04618	4 894	14 047	0,045 24	0,045 24	1,50	04619	661	6 048	0,045 24	0,045 24	3,53	04620	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	2 024	6 376	0,045 24	0,045 24	3,33	
S	S		-392	2 100	0,045 24	0,045 24	10,1 8		6 711	331	0,045 24	0,045 24	63,5 5	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	2 774	2 337	0,045 24	0,045 24	9,08	
P	S	04621	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04622	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04623	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2 840	12 131	0,045 24	0,045 24	1,75		3 545	12 148	0,045 24	0,045 24	1,74	4 137	6 434	0,045 24	0,045 24	3,29	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		2 437	3 945	0,045 24	0,045 24	5,38		2 060	3 955	0,045 24	0,045 24	5,38	1 623	2 354	0,045 24	0,045 24	9,04	
P	S	04624	4 796	5 849	0,045 24	0,045 24	3,61	04625	799	15 206	0,045 24	0,045 24	1,40	04626	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	23 544	878	0,045 24	0,045 24	23,02	
S	S		5 487	185	0,045 24	0,045 24	NS		3 161	2 475	0,045 24	0,045 24	8,57	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	3 157	842	0,045 24	0,045 24	25,19	
P	S	04627	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04628	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04629	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		3 298	10 216	0,045 24	0,045 24	2,08		4 026	13 174	0,045 24	0,045 24	1,61	4 585	10 241	0,045 24	0,045 24	2,06	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
	I		2 770	3 073	0,045 24	0,045 24	6,91		2 436	3 889	0,045 24	0,045 24	5,46	2 229	3 095	0,045 24	0,045 24	6,87	
P	S	04630	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04631	5 614	14 723	0,045 24	0,045 24	1,43	04632	2 613	6 279	0,045 24	0,045 24	3,38
	I		21 342	867	0,045 24	0,045 24	23,4 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 511	2 221	0,045 24	0,045 24	9,59	3 742	527	0,045 24	0,045 24	40,19	
	I		2 041	915	0,045 24	0,045 24	23,2 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-	0	0	0,045 24	0,045 24	-	





## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		371	0	48	48	-		792	0	48	48	-		844	0	48	48	-
			0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		-8 308	5 253	0,045	0,045	4,14		-9 910	6 433	0,045	0,045	3,40		-9 488	5 108	0,045	0,045	4,27
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00819	-26 905	22 432	0,090	0,090	2,17	00820	-25 023	20 170	0,090	0,090	2,57	00821	-28 879	20 211	0,090	0,090	2,58
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		-7 943	5 201	0,045	0,045	4,18		-8 822	5 317	0,045	0,045	4,10		-9 608	4 068	0,045	0,045	5,37
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00899	-29 977	18 248	0,090	0,090	3,09	00900	-27 818	21 536	0,090	0,090	2,32	00901	-26 632	22 571	0,090	0,090	2,15
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		4 440	5 560	0,045	0,045	3,80		1 945	4 275	0,045	0,045	4,97		1 410	6 169	0,045	0,045	3,45
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00902	-23 001	24 520	0,090	0,090	1,88	00903	-22 452	24 377	0,090	0,090	1,90	00904	-19 132	27 896	0,090	0,090	1,55
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		2 827	4 854	0,045	0,045	4,37		3 501	6 020	0,045	0,045	3,52		1 570	5 554	0,045	0,045	3,83
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00905	-16 483	25 488	0,090	0,090	1,76	00906	-26 937	26 693	0,090	0,090	1,67	00907	-18 308	25 248	0,090	0,090	1,79
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		-1 515	6 342	0,045	0,045	3,38		-361	5 924	0,045	0,045	3,61		-3 080	6 179	0,045	0,045	3,48
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00908	-15 524	27 835	0,090	0,090	1,55	00909	-12 820	23 469	0,090	0,090	1,98	00910	-12 150	23 176	0,090	0,090	2,02
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		-4 720	5 542	0,045	0,045	3,90		-6 235	5 640	0,045	0,045	3,84		-4 962	4 638	0,045	0,045	4,66
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00911	-9 769	20 238	0,090	0,090	2,50	00912	-7 401	19 154	0,090	0,090	2,74	00913	-1 358	14 911	0,090	0,090	4,41
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		-2 722	5 471	0,045	0,045	3,93		-4 516	3 856	0,045	0,045	5,60		-5 209	2 936	0,045	0,045	7,36
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00914	-6 565	8 383	0,045	0,045	2,59	00915	-1 060	5 896	0,045	0,045	3,63	00916	9 398	625	0,045	0,045	33,44
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		-3 685	2 402	0,045	0,045	8,97		-2 974	1 175	0,045	0,045	18,3		-572	94	0,045	0,045	NS
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		-572	67	0,045	0,045	NS
P	S	00917	-733	746	0,045	0,045	28,6	00918	1 468	909	0,045	0,045	23,4	00919	-7 634	3 301	0,045	0,045	6,59
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		-5 106	1 722	0,045	0,045	12,5		-11 332	7 182	0,045	0,045	3,05		-12 688	11 164	0,045	0,045	1,97
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00920	-7 562	3 086	0,045	0,045	7,04	00921	-7 304	4 820	0,045	0,045	4,51	00922	-6 955	4 857	0,045	0,045	4,47
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		-12 502	15 281	0,045	0,045	1,44		-12 590	16 545	0,045	0,045	1,33		-11 985	16 890	0,045	0,045	1,30
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
P	S	00923	-4 238	3 269	0,045	0,045	6,60	00924	-4 881	3 748	0,045	0,045	5,76	00925	-122	1 847	0,045	0,045	11,57
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-
S	S		-8 857	16 145	0,045	0,045	1,35		-7 144	12 484	0,045	0,045	1,74		-3 519	8 951	0,045	0,045	2,41

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00926	11 493	769	0,045 24	0,045 24	27,0 5	00927	11 345	1 082	0,045 24	0,045 24	19,2 3	00928	-13 926	6 828	0,045 24	0,045 24	3,23
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-697	3 244	0,045 24	0,045 24	6,60		13 698	279	0,045 24	0,045 24	74,1 6		-1 678	2 192	0,045 24	0,045 24	9,78
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00929	-24 458	12 081	0,045 24	0,045 24	1,87	00930	-449	1 983	0,045 24	0,045 24	10,7 8	00931	3 040	1 272	0,045 24	0,045 24	16,68
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2 879	1 264	0,045 24	0,045 24	16,7 9		-4 928	2 333	0,045 24	0,045 24	9,26		-14 333	6 719	0,045 24	0,045 24	3,28
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00932	-8 010	2 474	0,045 24	0,045 24	8,79	00933	-7 991	4 372	0,045 24	0,045 24	4,98	00934	-8 620	3 499	0,045 24	0,045 24	6,23
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-13 021	11 887	0,045 24	0,045 24	1,85		-11 687	14 580	0,045 24	0,045 24	1,50		-8 726	17 141	0,045 24	0,045 24	1,27
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00935	-7 882	4 694	0,045 24	0,045 24	4,63	00936	-7 569	4 624	0,045 24	0,045 24	4,70	00937	-3 590	2 731	0,045 24	0,045 24	7,89
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-4 981	16 962	0,045 24	0,045 24	1,27		-1 315	15 276	0,045 24	0,045 24	1,40		4 324	13 317	0,045 24	0,045 24	1,59
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00938	-3 643	2 602	0,045 24	0,045 24	8,28	00939	1 835	2 199	0,045 24	0,045 24	9,67	01247	-20 556	29 716	0,090 48	0,090 48	1,42
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		9 800	8 915	0,045 24	0,045 24	2,34		17 177	5 391	0,045 24	0,045 24	3,81		-2 618	5 866	0,045 24	0,045 24	3,66
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01248	-15 381	28 802	0,090 48	0,090 48	1,48	01249	-10 194	25 926	0,090 48	0,090 48	1,70	01593	-15 779	26 986	0,090 48	0,090 48	1,62
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-1 373	5 743	0,045 24	0,045 24	3,73		-4 693	5 735	0,045 24	0,045 24	3,77		-5 692	5 359	0,045 24	0,045 24	4,04
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	01594	-18 414	26 018	0,090 48	0,090 48	1,71	04397	4 424	371	0,045 24	0,045 24	57,0 0	04398	-25 948	8 649	0,045 24	0,045 24	2,62
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-4 800	6 112	0,045 24	0,045 24	3,53		7 482	130	0,045 24	0,045 24	NS		-3 719	1 955	0,045 24	0,045 24	11,02
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04399	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04400	-8 190	2 122	0,045 24	0,045 24	10,2 6	04401	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2 122	217	0,045 24	0,045 24	97,9 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-8 045	548	0,045 24	0,045 24	39,70
S	S		14 132	1 371	0,045 24	0,045 24	15,0 8		4 843	449	0,045 24	0,045 24	47,0 5		-4 284	1 754	0,045 24	0,045 24	12,30
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04402	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04403	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04404	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-6 979	1 479	0,045 24	0,045 24	14,6 8		-7 160	1 358	0,045 24	0,045 24	15,9 9		3 733	902	0,045 24	0,045 24	23,48
S	S		-7 739	3 491	0,045 24	0,045 24	6,23		-9 993	4 151	0,045 24	0,045 24	5,26		-11 190	3 322	0,045 24	0,045 24	6,60
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04405	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04406	-1 001	3 146	0,045 24	0,045 24	6,81	04407	-3 538	1 205	0,045 24	0,045 24	17,87
	I		7 198	101	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-10 608	1 553	0,045 24	0,045 24	14,0 9		-6 253	464	0,045 24	0,045 24	46,7 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		504	372	0,045 24	0,045 24	57,36
P	S	04408	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04409	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04410	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-14	3 430	0,045	0,045	6,44		-11	5 292	0,045	0,045	4,14		-9 527	5 181	0,045	0,045	4,21

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
			583		24	24			635		24	24							
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-4 336	2 047	0,045 24	0,045 24	10,5 4		-6 669	2 607	0,045 24	0,045 24	8,32		-8 308	2 501	0,045 24	0,045 24	8,70
P	S	04411	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04412	-6 029	2 972	0,045 24	0,045 24	7,29	04413	-28 243	9 825	0,090 48	0,090 48	18,57
	I		-7 771	2 958	0,045 24	0,045 24	7,35		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		458	755	0,045 24	0,045 24	28,27
	I		-8 701	1 700	0,045 24	0,045 24	12,8 2		-4 367	136	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04414	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04415	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04416	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1 833	1 156	0,045 24	0,045 24	18,5 6		-16 878	7 228	0,045 24	0,045 24	3,07		-13 776	8 771	0,045 24	0,045 24	2,51
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2 663	2 411	0,045 24	0,045 24	8,91		-4 084	4 339	0,045 24	0,045 24	4,97		-5 507	4 948	0,045 24	0,045 24	4,37
P	S	04417	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04418	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04419	-10 792	12 132	0,090 48	0,090 48	7,60
	I		-11 603	6 814	0,045 24	0,045 24	3,22		7 621	452	0,045 24	0,045 24	46,4 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-5 672	2 281	0,045 24	0,045 24	9,49
	I		-6 334	3 959	0,045 24	0,045 24	5,47		-6 154	1 438	0,045 24	0,045 24	15,0 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04420	-24 151	4 646	0,045 24	0,045 24	4,85	04421	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04422	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-20 419	5 991	0,045 24	0,045 24	3,73		-17 420	10 591	0,045 24	0,045 24	2,10
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-4 707	456	0,045 24	0,045 24	47,3 6		-3 336	3 424	0,045 24	0,045 24	6,29		-3 701	5 128	0,045 24	0,045 24	4,20
P	S	04423	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04424	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04425	-13 014	6 567	0,045 24	0,045 24	3,35
	I		-15 128	10 369	0,045 24	0,045 24	2,13		-13 604	5 190	0,045 24	0,045 24	4,24		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1 246	197	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-4 308	4 959	0,045 24	0,045 24	4,35		-4 581	2 979	0,045 24	0,045 24	7,25		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04426	-21 531	15 048	0,090 48	0,090 48	4,46	04427	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04428	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-12 331	967	0,045 24	0,045 24	22,7 2		-19 291	9 907	0,045 24	0,045 24	2,25
S	S		-6 830	2 405	0,045 24	0,045 24	9,02		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-4 364	1 458	0,045 24	0,045 24	14,8 0		-3 271	4 059	0,045 24	0,045 24	5,30
P	S	04429	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04430	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04431	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-17 538	12 517	0,045 24	0,045 24	1,78		-16 151	9 478	0,045 24	0,045 24	2,34		3 147	251	0,045 24	0,045 24	84,50
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-3 110	4 913	0,045 24	0,045 24	4,38		-3 229	3 821	0,045 24	0,045 24	5,63		-3 441	1 005	0,045 24	0,045 24	21,42
P	S	04432	-14 167	16 869	0,090 48	0,090 48	3,49	04433	-19 448	7 076	0,045 24	0,045 24	3,15	04434	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-19 345	6 504	0,045 24	0,045 24	3,43
S	S		-3 656	3 154	0,045 24	0,045 24	6,83		-6 318	203	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-3 800	2 593	0,045 24	0,045 24	8,31
P	S	04435	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04436	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04437	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-18 541	12 628	0,045 24	0,045 24	1,76		-17 678	12 481	0,045 24	0,045 24	1,78		-16 978	6 018	0,045 24	0,045 24	3,69
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2 750	4 282	0,045 24	0,045 24	5,02		-2 364	4 202	0,045 24	0,045 24	5,11		-2 340	2 361	0,045 24	0,045 24	9,10
P	S	04438	-16 771	7 701	0,045 24	0,045 24	2,88	04439	-18 187	17 324	0,090 48	0,090 48	3,34	04440	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-8 341	490	0,045 24	0,045 24	44,43
S	S		-2 600	577	0,045 24	0,045 24	37,2 5		-6 885	2 998	0,045 24	0,045 24	7,24		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2 733	696	0,045 24	0,045 24	30,89



## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	04441	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04442	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04443	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-18 317	10 527	0,045 24	0,045 24	2,11		-18 123	13 685	0,045 24	0,045 24	1,63		-17 901	10 382	0,045 24	0,045 24	2,14
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-2 889	3 301	0,045 24	0,045 24	6,51		-1 981	4 192	0,045 24	0,045 24	5,12		-1 566	3 256	0,045 24	0,045 24	6,58
P	S	04444	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04445	-15 725	17 097	0,090 48	0,090 48	3,41	04446	-16 682	7 705	0,045 24	0,045 24	2,88
	I		-3 048	325	0,045 24	0,045 24	66,1 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2 006	3 237	0,045 24	0,045 24	6,63		-5 016	660	0,045 24	0,045 24	32,74
	I		-868	646	0,045 24	0,045 24	33,1 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04447	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04448	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04449	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-17 307	6 293	0,045 24	0,045 24	3,53		-17 646	12 860	0,045 24	0,045 24	1,73		-17 989	12 879	0,045 24	0,045 24	1,73
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-3 096	2 188	0,045 24	0,045 24	9,83		-1 910	3 950	0,045 24	0,045 24	5,43		-1 076	3 970	0,045 24	0,045 24	5,39
P	S	04450	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04451	-17 762	7 507	0,045 24	0,045 24	2,96	04452	-14 847	17 532	0,090 48	0,090 48	3,25
	I		-18 276	6 365	0,045 24	0,045 24	3,50		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3 744	459	0,045 24	0,045 24	46,1 4		-4 097	2 986	0,045 24	0,045 24	7,22
	I		-608	2 248	0,045 24	0,045 24	9,52		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04453	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04454	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04455	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1 824	257	0,045 24	0,045 24	83,4 7		-16 397	10 100	0,045 24	0,045 24	2,19		-17 225	13 308	0,045 24	0,045 24	1,67
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		1 073	582	0,045 24	0,045 24	36,6 2		-2 008	3 429	0,045 24	0,045 24	6,26		-961	4 429	0,045 24	0,045 24	4,83
P	S	04456	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04457	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04458	-19 941	16 635	0,090 48	0,090 48	3,62
	I		-18 285	10 308	0,045 24	0,045 24	2,16		-10 033	605	0,045 24	0,045 24	36,1 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 083	2 847	0,045 24	0,045 24	7,49
	I		50	3 556	0,045 24	0,045 24	6,01		802	998	0,045 24	0,045 24	21,3 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04459	-14 165	7 476	0,045 24	0,045 24	2,95	04460	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04461	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-14 464	5 728	0,045 24	0,045 24	3,85		-15 446	11 705	0,045 24	0,045 24	1,89
S	S		2 005	312	0,045 24	0,045 24	68,1 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2 168	2 654	0,045 24	0,045 24	8,09		-1 349	4 569	0,045 24	0,045 24	4,69
P	S	04462	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04463	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04464	-21 531	6 278	0,045 24	0,045 24	3,57
	I		-17 186	11 856	0,045 24	0,045 24	1,87		-19 344	6 261	0,045 24	0,045 24	3,56		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5 093	50	0,045 24	0,045 24	NS
	I		1	4 670	0,045 24	0,045 24	4,57		1 666	2 947	0,045 24	0,045 24	7,22		5 093	51	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	04465	-13 391	15 096	0,090 48	0,090 48	4,38	04466	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04467	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4 298	341	0,045 24	0,045 24	62,0 3		-12 567	8 461	0,045 24	0,045 24	2,60
S	S		-854	2 844	0,045 24	0,045 24	7,53		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2 200	1 272	0,045 24	0,045 24	16,8 8		-2 385	4 104	0,045 24	0,045 24	5,23
P	S	04468	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04469	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04470	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-14 648	11 035	0,045 24	0,045 24	2,00		-17 655	8 832	0,045 24	0,045 24	2,52		-11 505	1 046	0,045 24	0,045 24	20,96
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-889	5 215	0,045 24	0,045 24	4,10		1 519	4 360	0,045 24	0,045 24	4,88		3 853	1 702	0,045 24	0,045 24	12,44
P	S	04471	-26 481	12 996	0,090 48	0,090 48	6,40	04472	-8 356	4 782	0,045 24	0,045 24	4,55	04473	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-8 750	4 340	0,045 24	0,045 24	5,02
S	S		6 186	2 242	0,045	0,045	9,39		1 158	30	0,045	0,045	NS		0	0	0,045	0,045	-

## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 158	108	0,045 24	0,045 24	NS		-4 038	2 902	0,045 24	0,045 24	7,43
P	S	04474	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04475	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04476	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-10 859	8 230	0,045 24	0,045 24	2,66		-14 083	8 351	0,045 24	0,045 24	2,64		-18 267	4 870	0,045 24	0,045 24	4,57
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-3 120	4 632	0,045 24	0,045 24	4,65		-144	4 803	0,045 24	0,045 24	4,45		3 533	3 368	0,045 24	0,045 24	6,29
P	S	04477	-5 798	1 990	0,045 24	0,045 24	10,8 8	04478	-5 053	8 098	0,045 24	0,045 24	2,67	04479	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		637	414	0,045 24	0,045 24	51,53
S	S		6 377	95	0,045 24	0,045 24	NS		5 032	968	0,045 24	0,045 24	21,8 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		6 377	102	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		54	758	0,045 24	0,045 24	28,18
P	S	04480	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04481	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04482	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-6 753	4 422	0,045 24	0,045 24	4,91		-9 642	5 429	0,045 24	0,045 24	4,02		-13 147	4 451	0,045 24	0,045 24	4,94
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-6 463	2 202	0,045 24	0,045 24	9,85		-3 473	2 629	0,045 24	0,045 24	8,19		1 321	2 460	0,045 24	0,045 24	8,66
P	S	04483	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04484	-1 305	2 618	0,045 24	0,045 24	8,18	04485	11 195	855	0,045 24	0,045 24	24,34
	I		-2 408	852	0,045 24	0,045 24	25,2 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		69	353	0,045 24	0,045 24	60,51
	I		6 159	1 564	0,045 24	0,045 24	13,4 7		7 236	1 369	0,045 24	0,045 24	15,3 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04486	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04487	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04488	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		7 113	652	0,045 24	0,045 24	32,2 3		-6 187	1 540	0,045 24	0,045 24	14,0 7		-1 057	782	0,045 24	0,045 24	27,38
S	S		-11 046	2 410	0,045 24	0,045 24	9,09		-8 065	3 816	0,045 24	0,045 24	5,70		-2 586	3 885	0,045 24	0,045 24	5,53
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04489	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04490	-2 414	476	0,045 24	0,045 24	45,1 3	07732	9 831	299	0,045 24	0,045 24	69,84
	I		-9 448	1 000	0,045 24	0,045 24	21,8 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-		9 831	230	0,045 24	0,045 24	90,79
S	S		3 819	2 490	0,045 24	0,045 24	8,50		9 531	115	0,045 24	0,045 24	NS		17 504	1 804	0,045 24	0,045 24	11,37
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	07733	11 595	1 223	0,045 24	0,045 24	17,0 0	07742	-12 080	221	0,045 24	0,045 24	99,3 4	07744	11 798	71	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-8 039	1 355	0,045 24	0,045 24	16,0 6		12 394	316	0,045 24	0,045 24	65,68
S	S		15 437	490	0,045 24	0,045 24	42,0 5		19 535	5 515	0,045 24	0,045 24	3,70		21 916	93	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		22 532	85	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	07876	2 475	512	0,045 24	0,045 24	41,4 9												
	I		2 475	529	0,045 24	0,045 24	40,1 5												
S	S		-299	1 189	0,045 24	0,045 24	17,9 8												
	I		-299	520	0,045 24	0,045 24	41,1 1												
<b>Parte strutturale</b>			<b>Soletta P33-P59-P58-P54-P26</b>																
P	S	00132	1 218 788 693 280	112	0,179 28	0,179 28	NS	00133	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00222	18 611	282	0,045 24	0,045 24	72,52
	I			137	0,179 28	0,179 28	NS		34 622	440	0,045 24	0,045 24	44,6 9		18 611	123	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		267 187	558	0,090 48	0,090 48	2,27		11 721	129	0,045 24	0,045 24	NS		5 810	1 412	0,045 24	0,045 24	14,93
	I		194 898	688	0,045 24	0,045 24	2,33		5 486	704	0,045 24	0,045 24	29,9 6		5 810	616	0,045 24	0,045 24	34,22
P	S	00360	-40 759	16 546	0,090 48	0,090 48	3,77	00364	35 733	713	0,045 24	0,045 24	27,5 0	00845	-5 299	837	0,045 24	0,045 24	25,83
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-11 471	3 464	0,045 24	0,045 24	6,33		28 978	772	0,045 24	0,045 24	25,8 3		-10 247	1 807	0,045 24	0,045 24	12,10
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00846	870	1 258	0,045	0,045	16,9	00847	-11	2 558	0,045	0,045	8,58	00848	-10	4 472	0,045	0,045	4,90







## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
P	S	04255	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04256	-18 606	5 578	0,045 24	0,045 24	3,99	04257	-23 929	16 591	0,090 48	0,090 48	3,66
	I		-20 051	6 609	0,045 24	0,045 24	3,38		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-6 759	2 786	0,045 24	0,045 24	7,79
	I		-3 703	3 094	0,045 24	0,045 24	6,96		-5 185	300	0,045 24	0,045 24	72,0 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04258	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04259	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04260	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-12 244	529	0,045 24	0,045 24	41,5 2		-23 664	10 156	0,045 24	0,045 24	2,22		-22 430	13 345	0,045 24	0,045 24	1,68
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-4 000	993	0,045 24	0,045 24	21,7 1		-2 341	3 576	0,045 24	0,045 24	6,01		-1 868	4 540	0,045 24	0,045 24	4,73
P	S	04261	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04262	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04263	-17 915	15 469	0,090 48	0,090 48	4,18
	I		-21 209	10 585	0,045 24	0,045 24	2,12		-3 168	1 025	0,045 24	0,045 24	20,9 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-4 686	2 345	0,045 24	0,045 24	9,21
	I		-2 195	3 674	0,045 24	0,045 24	5,84		-3 148	1 218	0,045 24	0,045 24	17,6 7		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04264	-21 687	7 486	0,045 24	0,045 24	3,00	04265	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04266	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-22 092	6 200	0,045 24	0,045 24	3,62		-21 776	12 768	0,045 24	0,045 24	1,76
S	S		-4 971	600	0,045 24	0,045 24	36,0 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2 788	2 224	0,045 24	0,045 24	9,67		-1 593	3 968	0,045 24	0,045 24	5,40
P	S	04267	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04268	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04269	-19 506	6 217	0,045 24	0,045 24	3,59
	I		-21 179	13 030	0,045 24	0,045 24	1,72		-20 489	7 008	0,045 24	0,045 24	3,19		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 742	187	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-1 236	4 036	0,045 24	0,045 24	5,31		-1 601	2 389	0,045 24	0,045 24	8,98		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04270	-18 554	16 907	0,090 48	0,090 48	3,50	04271	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04272	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-9 689	197	0,045 24	0,045 24	NS		-20 231	10 213	0,045 24	0,045 24	2,19
S	S		-4 941	2 855	0,045 24	0,045 24	7,57		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		1 199	496	0,045 24	0,045 24	42,9 5		-1 493	3 174	0,045 24	0,045 24	6,75
P	S	04273	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04274	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04275	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-20 187	13 642	0,045 24	0,045 24	1,64		-20 028	10 823	0,045 24	0,045 24	2,06		-7 027	1 110	0,045 24	0,045 24	19,56
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-673	4 145	0,045 24	0,045 24	5,16		-419	3 360	0,045 24	0,045 24	6,36		-780	1 026	0,045 24	0,045 24	20,86
P	S	04276	-19 756	15 766	0,090 48	0,090 48	4,03	04277	-18 061	7 597	0,045 24	0,045 24	2,93	04278	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-18 182	5 888	0,045 24	0,045 24	3,78
S	S		-2 289	2 415	0,045 24	0,045 24	8,89		2 479	566	0,045 24	0,045 24	37,5 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1 215	2 241	0,045 24	0,045 24	9,56
P	S	04279	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04280	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04281	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-18 449	12 339	0,045 24	0,045 24	1,80		-18 784	12 655	0,045 24	0,045 24	1,76		-19 121	6 895	0,045 24	0,045 24	3,23
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-311	4 064	0,045 24	0,045 24	5,26		370	4 189	0,045 24	0,045 24	5,10		729	2 636	0,045 24	0,045 24	8,09
P	S	04282	-19 157	6 095	0,045 24	0,045 24	3,66	04283	-15 248	16 448	0,090 48	0,090 48	3,67	04284	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-6 449	207	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1 170	2 791	0,045 24	0,045 24	7,67		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		5 631	57	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-564	985	0,045 24	0,045 24	21,72
P	S	04285	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04286	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04287	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-16 132	9 338	0,045 24	0,045 24	2,37		-16 731	12 429	0,045 24	0,045 24	1,78		-17 700	9 982	0,045 24	0,045 24	2,23
S	S		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-









## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>S</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
					24	24					24	24					24	24	
S	S		-551	6 160	0,045 24	0,045 24	3,47		437	5 745	0,045 24	0,045 24	3,71		1 786	4 530	0,045 24	0,045 24	4,70
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	03520	-17 618	18 595	0,045 24	0,045 24	1,20	03521	-14 659	15 181	0,045 24	0,045 24	1,45	03522	-9 219	12 730	0,045 24	0,045 24	1,71
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		2 612	4 544	0,045 24	0,045 24	4,67		4 409	4 561	0,045 24	0,045 24	4,64		6 238	2 527	0,045 24	0,045 24	8,33
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	03523	-3 286	6 662	0,045 24	0,045 24	3,23	03524	959	1 902	0,045 24	0,045 24	11,2 1	04316	-43 324	7 871	0,045 24	0,045 24	2,98
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		6 007	1 039	0,045 24	0,045 24	20,2 8		23 057	610	0,045 24	0,045 24	33,1 7		-2 884	1 791	0,045 24	0,045 24	12,01
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04317	11 037	950	0,045 24	0,045 24	21,9 2	04318	3 168	1 089	0,045 24	0,045 24	19,4 7	04319	2 470	1 265	0,045 24	0,045 24	16,79
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		19 936	307	0,045 24	0,045 24	66,4 0		4 653	1 240	0,045 24	0,045 24	17,0 4		4 716	591	0,045 24	0,045 24	35,76
	I		19 936	144	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04320	-3 441	1 140	0,045 24	0,045 24	18,8 9	04321	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04322	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-4 814	891	0,045 24	0,045 24	24,2 4		-2 951	1 019	0,045 24	0,045 24	21,11
S	S		3 791	88	0,045 24	0,045 24	NS		601	1 892	0,045 24	0,045 24	11,2 8		-3 629	3 457	0,045 24	0,045 24	6,23
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04323	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04324	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04325	12 076	1 116	0,045 24	0,045 24	18,61
	I		-6 038	1 647	0,045 24	0,045 24	13,1 5		4 663	654	0,045 24	0,045 24	32,3 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		-6 638	3 384	0,045 24	0,045 24	6,41		-5 609	1 892	0,045 24	0,045 24	11,4 4		-1 615	946	0,045 24	0,045 24	22,67
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04326	-12 305	154	0,045 24	0,045 24	NS	04327	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04328	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-20 805	4 180	0,045 24	0,045 24	5,35		-15 461	5 402	0,045 24	0,045 24	4,09
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		4 267	531	0,045 24	0,045 24	39,8 4		-664	2 340	0,045 24	0,045 24	9,14		-2 386	2 772	0,045 24	0,045 24	7,75
P	S	04329	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04330	5 241	485	0,045 24	0,045 24	43,5 2	04331	-42 787	8 078	0,045 24	0,045 24	2,90
	I		-11 876	4 252	0,045 24	0,045 24	5,16		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2 403	439	0,045 24	0,045 24	48,39
	I		-3 014	2 342	0,045 24	0,045 24	9,18		-1 867	761	0,045 24	0,045 24	28,1 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04332	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04333	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04334	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-13 285	2 463	0,045 24	0,045 24	8,94		-24 165	8 024	0,045 24	0,045 24	2,81		-19 807	8 056	0,045 24	0,045 24	2,77
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		195	2 757	0,045 24	0,045 24	7,75		-3	4 600	0,045 24	0,045 24	4,64		-662	4 582	0,045 24	0,045 24	4,67
P	S	04335	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04336	-14 462	8 157	0,045 24	0,045 24	2,71	04337	-14 614	1 601	0,045 24	0,045 24	13,79
	I		-17 156	3 432	0,045 24	0,045 24	6,47		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1 528	1 162	0,045 24	0,045 24	18,4 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1 039	2 596	0,045 24	0,045 24	8,25		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-3 015	1 058	0,045 24	0,045 24	20,33
P	S	04338	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04339	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04340	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-29 422	7 706	0,045 24	0,045 24	2,96		-25 630	10 714	0,045 24	0,045 24	2,11		-23 110	7 768	0,045 24	0,045 24	2,90
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		99	3 946	0,045 24	0,045 24	5,41		625	5 063	0,045 24	0,045 24	4,21		295	3 915	0,045 24	0,045 24	5,45



## Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		-1 233	3 323	0,045 24	0,045 24	6,45		-267	4 478	0,045 24	0,045 24	4,77		668	3 429	0,045 24	0,045 24	6,22
P	S	04374	-1 870	2 058	0,045 24	0,045 24	10,4 3	04375	-16 894	11 826	0,045 24	0,045 24	1,88	04376	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-3 194	2 469	0,045 24	0,045 24	8,72
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-811	1 772	0,045 24	0,045 24	12,0 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		6 643	390	0,045 24	0,045 24	53,9 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1 102	2 172	0,045 24	0,045 24	9,86
P	S	04377	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04378	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04379	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-16 168	9 818	0,045 24	0,045 24	2,26		-16 568	9 994	0,045 24	0,045 24	2,22		-393	2 892	0,045 24	0,045 24	7,39
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1 062	4 507	0,045 24	0,045 24	4,75		-425	4 598	0,045 24	0,045 24	4,65		946	2 477	0,045 24	0,045 24	8,61
P	S	04380	-20 312	10 636	0,045 24	0,045 24	2,10	04381	-3 136	1 494	0,045 24	0,045 24	14,4 0	04382	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-12 915	6 083	0,045 24	0,045 24	3,62
S	S		2 393	1 228	0,045 24	0,045 24	17,3 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8 767	707	0,045 24	0,045 24	29,6 1		-1 341	3 628	0,045 24	0,045 24	5,91
P	S	04383	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04384	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04385	1 304	918	0,045 24	0,045 24	23,20
	I		-12 102	8 527	0,045 24	0,045 24	2,57		-12 487	6 401	0,045 24	0,045 24	3,43		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		-1 995	4 703	0,045 24	0,045 24	4,56		-851	3 809	0,045 24	0,045 24	5,62		2 393	1 153	0,045 24	0,045 24	18,43
P	S	04386	-14 896	5 531	0,045 24	0,045 24	3,99	04387	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04388	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		3 797	1 346	0,045 24	0,045 24	15,7 3		-7 977	5 076	0,045 24	0,045 24	4,29
S	S		-1	468	0,045 24	0,045 24	45,6 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-279	1 603	0,045 24	0,045 24	13,3 4		8 420	1 924	0,045 24	0,045 24	10,89
P	S	04389	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04390	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04391	-9 062	5 181	0,045 24	0,045 24	4,21
	I		-7 422	5 191	0,045 24	0,045 24	4,19		2 985	1 828	0,045 24	0,045 24	11,6 1		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8 830	192	0,045 24	0,045 24	NS
	I		-3 583	2 655	0,045 24	0,045 24	8,11		7 275	1 310	0,045 24	0,045 24	16,0 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04392	12 942	516	0,045 24	0,045 24	40,1 7	04393	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04394	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2 248	1 110	0,045 24	0,045 24	19,3 5		-2 314	1 619	0,045 24	0,045 24	13,27
S	S		17 958	362	0,045 24	0,045 24	56,5 8		8 992	1 793	0,045 24	0,045 24	11,6 7		7 555	2 482	0,045 24	0,045 24	8,46
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	04395	0	0	0,045 24	0,045 24	-	04396	4 579	244	0,045 24	0,045 24	86,6 3	07730	8 614	40	0,045 24	0,045 24	NS
	I		3 759	1 090	0,045 24	0,045 24	19,4 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-		8 614	164	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		-4 523	2 643	0,045 24	0,045 24	8,17		7 427	814	0,045 24	0,045 24	25,8 0		7 534	54	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5 917	195	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	07886	14 798	69	0,045 24	0,045 24	NS	07890	0	0	0,045 24	0,045 24	-						
	I		5 380	162	0,045 24	0,045 24	NS		20 773	673	0,045 24	0,045 24	30,2 3						
S	S		72 636	6 624	0,045 24	0,045 24	2,69		0	0	0,045 24	0,045 24	-						
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		22 541	306	0,045 24	0,045 24	66,2 0						

## LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.

A<sub>s</sub> Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.A<sub>df</sub> Armatura disponibile per la flessione

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub> Sollecitazioni di progetto (N<sub>Ed</sub> < 0: compressione).

# Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp <sub>rnf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato
	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]					[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]			
<b>Parte strutturale</b>		<b>Soletta P13-P43-P41-P40-P36-P10</b>													
01146	P	RAR	6,765	14,94	13 977	12 811	2,21	SI	RAR	245,864	360,00	13 977	12 811	1,46	SI
		QPR	5,590	11,21	12 440	10 588	2,00	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,830	14,94	4 458	3 304	18,00	SI	RAR	6,815	360,00	4 458	3 304	52,83	SI
		QPR	0,688	11,21	4 297	2 724	16,29	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Parte strutturale</b>		<b>Soletta P15-P20-P46-P45-P43-P13</b>													
00764	P	RAR	0,631	14,94	2 357	2 538	23,68	SI	RAR	5,333	360,00	2 357	2 538	67,51	SI
		QPR	0,523	11,21	1 988	2 104	21,41	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	6,610	14,94	9 411	12 507	2,26	SI	RAR	244,931	360,00	9 411	12 507	1,47	SI
		QPR	5,472	11,21	8 480	10 356	2,05	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Parte strutturale</b>		<b>Soletta P21-P50-P49-P46-P20</b>													
01558	P	RAR	8,513	14,94	13 283	21 056	1,76	SI	RAR	215,959	360,00	13 283	21 056	1,67	SI
		QPR	7,045	11,21	11 628	17 422	1,59	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,043	14,94	4 349	4 183	14,33	SI	RAR	8,747	360,00	4 349	4 183	41,16	SI
		QPR	0,865	11,21	3 972	3 460	12,96	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Parte strutturale</b>		<b>Soletta P10-P36-P35-P29-P7</b>													
00236	P	RAR	6,386	14,94	493	12 069	2,34	SI	RAR	246,340	360,00	493	12 069	1,46	SI
		QPR	5,284	11,21	-609	9 984	2,12	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,738	14,94	1 966	2 988	20,25	SI	RAR	6,353	360,00	1 966	2 988	56,67	SI
		QPR	0,610	11,21	1 701	2 470	18,36	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Parte strutturale</b>		<b>Soletta P7-P29-P28-P6</b>													
01811	P	RAR	6,494	14,94	3 721	12 277	2,30	SI	RAR	246,835	360,00	3 721	12 277	1,46	SI
		QPR	5,374	11,21	4 289	10 161	2,09	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,600	14,94	99	2 469	24,88	SI	RAR	5,389	360,00	99	2 469	66,80	SI
		QPR	0,498	11,21	260	2 044	22,49	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Parte strutturale</b>		<b>Soletta P26-P54-P53-P50-P21</b>													
00935	P	RAR	0,853	14,94	6 733	3 340	17,52	SI	RAR	6,685	360,00	6 733	3 340	53,85	SI
		QPR	0,709	11,21	6 101	2 767	15,79	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	6,377	14,94	6 292	12 060	2,34	SI	RAR	239,407	360,00	6 292	12 060	1,50	SI
		QPR	5,277	11,21	6 250	9 983	2,12	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Parte strutturale</b>		<b>Soletta P33-P59-P58-P54-P26</b>													
00849	P	RAR	0,662	14,94	6 978	2 551	22,56	SI	RAR	4,937	360,00	6 978	2 551	72,91	SI
		QPR	0,551	11,21	6 229	2 112	20,33	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	6,683	14,94	9 818	12 646	2,24	SI	RAR	247,303	360,00	9 818	12 646	1,46	SI
		QPR	5,533	11,21	8 835	10 472	2,03	SI	-	-	-	-	-	-	-
<b>Parte strutturale</b>		<b>Soletta P63-P62-P59-P33-P39</b>													
03520	P	RAR	6,980	14,94	17 367	13 226	2,14	SI	RAR	250,437	360,00	17 367	13 226	1,44	SI
		QPR	5,780	11,21	16 959	10 960	1,94	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,787	14,94	230	3 232	18,99	SI	RAR	7,045	360,00	230	3 232	51,10	SI
		QPR	0,656	11,21	871	2 677	17,09	SI	-	-	-	-	-	-	-

## LEGGENDA:

- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.  
**Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).  
**Id<sub>Cmb</sub>** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.  
**σ<sub>cc</sub>** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.  
**σ<sub>cd,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.  
**σ<sub>at</sub>** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.  
**σ<sub>td,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.  
**N<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.  
**M<sub>Ed</sub>**  
**CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ<sub>cd,amm</sub>/σ<sub>cc</sub> ; σ<sub>td,amm</sub>/σ<sub>at</sub>). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).  
**Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ<sub>cc</sub> ≤ σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub> ≤ σ<sub>td,amm</sub>). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ<sub>cc</sub> > σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub> > σ<sub>td,amm</sub>).  
**Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

## PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidità è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidità nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	NO
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	NO
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidità nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidità degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	SI
<b>La struttura non è regolare in pianta.</b>		
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	NO
e)	massa e rigidità rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidità non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidità si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	NO
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	NO

9)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	NO
----	------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------	----

**La struttura non è regolare in altezza.**

### Piani - Verifiche Regolarità

Id <sub>piano</sub>	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	Rd <sub>Temp</sub>	Ir <sub>Temp</sub>	M <sub>SLU</sub>	K <sub>SLU</sub>		R <sub>eff</sub>		R <sub>ric</sub>	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s <sup>2</sup> /m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano secondo	10,90	3,10	NO		227 016	340 942	14 592 209	0	0	0	0
Piano Primo	7,80	3,10	NO		517 377	723 745	34 130 668	0	0	0	0
Piano Terra	4,70	3,10	NO		520 447	1 609 109	52 351 833	0	0	0	0
Parte strutturale1	3,00	1,70	NO	NO	882 054	309 077	165 382	0	0	0	0
Parte strutturale	0,00	3,00	NO		1 127 443	338	095	0	0	0	0
						301 176	127 044	0	0	0	0
						462	012				

### LEGENDA:

- Id<sub>piano</sub>** Identificativo del livello o piano.  
**Q<sub>Lv</sub>** Quota del livello o piano.  
**H<sub>Lv</sub>** Altezza del livello o piano.  
**Rd<sub>Temp</sub>** Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.  
**Ir<sub>Temp</sub>** Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.  
**M<sub>SLU</sub>** Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.  
**K<sub>SLU</sub>** Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.  
**R<sub>eff</sub>** Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.  
**R<sub>ric</sub>** Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.  
**(\*)** Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

## EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

### Effetti delle non linearità geometriche per sisma

Id <sub>piano</sub>	Q <sub>Lv</sub>	H <sub>Lv</sub>	δ <sub>d,x</sub>	δ <sub>d,y</sub>	P <sub>θ,x</sub>	P <sub>θ,y</sub>	T <sub>θ,x</sub>	T <sub>θ,y</sub>	θ <sub>x</sub>	θ <sub>y</sub>
Piano secondo	10,90	3,10	3,4441	0,1476	2 874 759	2 874 759	1 174 254	2 154 281	2,7199 E-02	6,355 E-04
Piano Primo	7,80	3,10	3,9499	0,1537	8 081 880	8 081 880	2 858 688	5 244 536	3,6022 E-02	7,6385 E-04
Piano Terra	4,70	3,10	2,5379	0,1431	13 218 212	13 218 212	4 083 718	7 491 971	2,6499 E-02	8,1448 E-04
Parte strutturale1	3,00	1,70	0,0176	0,0604	22 067 073	22 067 073	5 442 187	9 984 212	4,1998 E-04	7,8489 E-04
Parte strutturale	0,00	3,00	0,0231	0,1005	36 259 463	36 259 463	6 959 567	12 767 992	4,0131 E-04	9,5136 E-04

### LEGENDA:

- Id<sub>piano</sub>** Identificativo del livello o piano.  
**H<sub>Lv</sub>** Altezza del livello o piano.  
**δ<sub>d,x</sub>, δ<sub>d,y</sub>** Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.  
**P<sub>θ,x</sub>, P<sub>θ,y</sub>** Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".  
**T<sub>θ,x</sub>, T<sub>θ,y</sub>** Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".  
**θ<sub>x</sub>, θ<sub>y</sub>** Coefficienti "θ" del piano.  
**Nota** Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

## PLACCAGGIO CON FRP PER FLESSIONE - DATI DI VERIFICA

### Placcaggio con FRP per Flessione - Dati di Verifica

Id <sub>fr</sub>	%L <sub>L1</sub>	K <sub>b</sub>	Γ <sub>Fd</sub>	f <sub>fd1</sub>	f <sub>fd2</sub>	ε <sub>fd1</sub>	ε <sub>fd2</sub>	σ <sub>fd</sub>	f <sub>ck</sub>	f <sub>ctm</sub>	D <sub>Fb</sub>
<b>Piano Terra Trave P62-P63</b>											
0062	0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0062	12,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0062	25,0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0062	37,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0062	50,0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0062	62,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0062	75,0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0062	87,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0062	100%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
<b>Piano Terra Trave P58-P60</b>											
0056	0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0056	12,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0056	25,0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0056	37,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0056	50,0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0056	62,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0056	75,0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0056	87,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0056	100%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
<b>Piano Terra Trave P55-59c</b>											
0052	0%	1,00	0,1900	0,00	1 600,85	0,0116	0,0070	0,00	13,89	1,73	inferiore
<b>Piano Terra Trave P53-P55</b>											
0049	0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0049	12,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0049	25,0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0049	37,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0049	50,0%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore
0049	62,5%	1,00	0,1900	960,98	1 974,79	0,0076	0,0056	1 974,79	13,89	1,73	inferiore

Placcaggio con FRP per Flessione - Dati di Verifica

Table with columns: Id\_f, %L\_Lt, Kb, ΓFd, f\_rdd, f\_rdd2, ε\_rdd1, ε\_rdd2, σ\_rd, f\_ck, f\_ctm, D\_Fb. It contains data for multiple beam types (Trave P49-P51, Trave P45-P47, Trave P40-P42, Trave P35-P37, Trave P28-P30, Trave P3-P4, Trave P3-P6, Trave P4-P7) and their respective load percentages and material properties.















**Placcaggio con FRP per Flessione - Dati di Verifica**

Id <sub>rf</sub>	%L <sub>LI</sub> [%]	K <sub>b</sub> [mm]	Γ <sub>Fd</sub> [N/mm]	f <sub> added</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub> added2</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	ε <sub> added1</sub>	ε <sub> added2</sub>	σ <sub> added</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub>ck</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub>ctm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	D <sub>Fb</sub>
f <sub>ctm</sub>	Resistenza media a trazione del calcestruzzo.										
D <sub>Fb</sub>	Disposizione delle fibre.										

**PLACCAGGIO CON FRP PER TAGLIO - DATI DI VERIFICA**

Caratteristiche generiche di verifica										
Id <sub>rf</sub>	N <sub>elm</sub>	n <sub>lv</sub>		f <sub>ck</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub>ctm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	%L <sub>LI</sub> [%]				
0009	Trave P63-50d	Parte strutturale1		13,89	1,73	0%~100,0%				
0001	Trave P28-25d	Parte strutturale1		13,89	1,73	0%~100%				
0002	Trave 25d-P35	Parte strutturale1		13,89	1,73	5,0%~100%				
0003	Trave 31d-P40	Parte strutturale1		13,89	1,73	5,0%~100%				
0004	Trave 37d-P45	Parte strutturale1		13,89	1,73	5,0%~100,0%				
0005	Trave 43d-P49	Parte strutturale1		13,89	1,73	5,0%~100%				
0006	Trave 47d-P58	Parte strutturale1		13,89	1,73	5,0%~100,0%				
0007	Trave P62-48d	Parte strutturale1		13,89	1,73	0%~95,1%				
0008	Trave 49d-50d	Parte strutturale1		13,89	1,73	6,1%~100,0%				

Verifica a Taglio									
Id <sub>rf</sub>	Dir	K <sub>b</sub> [mm]	Γ <sub>Fd</sub> [N/mm]	f <sub> added</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub> added</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	l <sub>ed</sub> [m]	f <sub> added</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]		
0009	Y	1,00	0,1900	960,98	2216,67	0,2000	483,24		
0001	Y	1,00	0,1900	779,01	2216,67	0,2000	650,49		
0002	Y	1,00	0,1900	779,01	2216,67	0,2000	393,21		
0003	Y	1,00	0,1900	960,98	2216,67	0,2000	485,06		
0004	Y	1,00	0,1900	960,98	2216,67	0,2000	485,06		
0005	Y	1,00	0,1900	960,98	2216,67	0,2000	485,06		
0006	Y	1,00	0,1900	960,98	2216,67	0,2000	485,06		
0007	Y	1,00	0,1900	960,98	2216,67	0,2000	485,06		
0008	Y	1,00	0,1900	960,98	2216,67	0,2000	486,42		

Effetto del Confinamento										
Id <sub>rf</sub>	ε <sub> added,rid</sub>	A <sub>g</sub> [m <sup>2</sup> ]	ρ <sub>f</sub> [%]	f <sub>1</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	K <sub>H</sub>	K <sub>V</sub>	f <sub>1,eff</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	f <sub> added</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	ε <sub>ccu</sub>	T <sub>avv</sub>
0009	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0001	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0002	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0003	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0004	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0005	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0006	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0007	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U
0008	-	-	-	-	-	-	-	-	-	U

**LEGENDA:**

- Id<sub>rf</sub>** Identificativo dell'intervento.
- ε <sub>added,rid</sub>** Deformazione ridotta di calcolo del composito.
- A<sub>g</sub>** Area della sezione trasversale dell'elemento confinato.
- ρ<sub>f</sub>** Percentuale geometrica di rinforzo.
- f<sub>1</sub>** Pressione di confinamento.
- K<sub>H</sub>** Coefficiente di efficienza orizzontale.
- K<sub>V</sub>** Coefficiente di efficienza verticale.
- f<sub>1,eff</sub>** Pressione efficace di confinamento.
- f <sub>added</sub>** Resistenza di progetto del calcestruzzo confinato.
- ε<sub>ccu</sub>** Deformazione ultima del calcestruzzo confinato.
- T<sub>avv</sub>** Tipo di avvolgimento: [C] = In avvolgimento completo; [U] = ad U.
- N<sub>elemento</sub>** Identificativo dell'elemento interessato dall'intervento.
- n<sub>lv</sub>** Identificativo del livello a cui appartiene l'elemento interessato dall'intervento.
- f<sub>ck</sub>** Resistenza cilindrica del calcestruzzo.
- f<sub>ctm</sub>** Resistenza media a trazione del calcestruzzo.
- %L<sub>LI</sub>** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L<sub>LI</sub>), a partire dall'estremo iniziale.
- K<sub>b</sub>** Fattore di tipo geometrico.
- Γ<sub>Fd</sub>** Energia specifica di frattura di progetto.
- f <sub>added</sub>** Resistenza di progetto alla delaminazione "modalità 1" (delaminazione di estremità).
- f <sub>added</sub>** Resistenza di progetto.
- l<sub>ed</sub>** Lunghezza ottimale di ancoraggio.
- f <sub>added</sub>** Resistenza efficace del rinforzo.

**TRAVI (CA) -  
VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)**

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub> [m]	L <sub>y</sub> [m]	R <sub>tz</sub> [°]	Z <sub>p.cmp</sub> [m]	Z <sub>Fid</sub> [m]	Cmp T	C. Terzagli							Q <sub>Ed</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	Q <sub>Rd</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	R <sub>f</sub>
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>r</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>r</sub>				
								per N <sub>r</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>r</sub>						
Trave P62-P63	1,57	5,20	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,75	7,82	16,88	7,13	0,122	0,191	NO	
Trave P6-P7	1,31	5,22	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,75	7,82	16,88	7,13	0,146	0,191	NO	
Trave P7-P10	1,13	5,63	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,52	0,00	0,73	7,82	16,88	7,13	0,170	0,192	NO	
Trave P10-P13	1,37	6,43	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,46	0,00	0,78	7,82	16,88	7,13	0,138	0,189	NO	
Trave P20-P21	1,29	5,66	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,47	0,00	0,77	7,82	16,88	7,13	0,147	0,189	NO	

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	Rtz	Z <sub>p.cmp</sub>	Z <sub>Fid</sub>	Cmp T	C. Terzaghi						Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>r</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>r</sub>			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
Trave P26-P33	1,13	5,54	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,52	0,00	0,73	7,82	16,88	7,13	0,170	0,192	NO
Trave P21-P26	1,27	5,31	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,76	7,82	16,88	7,13	0,149	0,190	NO
Trave P33-P39	1,24	5,54	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,51	0,00	0,74	7,82	16,88	7,13	0,154	0,192	NO
Trave P35-P36	1,55	5,30	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,75	7,82	16,88	7,13	0,123	0,190	NO
Trave P41-P43	1,62	5,30	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,48	0,00	0,76	7,82	16,88	7,13	0,118	0,190	NO
Trave P45-P46	1,48	5,28	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,75	7,82	16,88	7,13	0,129	0,191	NO
Trave P53-P54	1,50	5,32	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,75	7,82	16,88	7,13	0,127	0,191	NO
Trave P58-P59	1,51	5,40	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,75	7,82	16,88	7,13	0,127	0,191	NO
Trave P28-P29	1,64	5,20	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,76	7,82	16,88	7,13	0,116	0,190	NO
Trave P49-P50	1,46	5,24	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,74	7,82	16,88	7,13	0,131	0,191	NO
Trave P7-P29	1,04	10,70	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,36	0,00	0,86	7,82	16,88	7,13	0,176	0,184	NO
Trave P10-P36	1,02	10,70	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,36	0,00	0,85	7,82	16,88	7,13	0,182	0,185	NO
Trave P20-P46	1,04	8,61	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,40	0,00	0,82	7,82	16,88	7,13	0,179	0,186	NO
Trave P26-P54	1,03	10,70	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,36	0,00	0,85	7,82	16,88	7,13	0,179	0,185	NO
Trave P33-P59	1,04	10,69	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,36	0,00	0,85	7,82	16,88	7,13	0,177	0,185	NO
Trave P45-4f	3,98	1,77	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,53	0,00	0,75	7,82	16,88	7,13	0,049	0,194	NO
Trave P43-P45	1,01	1,65	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,44	0,00	0,82	7,82	16,88	7,13	0,188	0,190	NO
Trave P35-2f	3,98	1,82	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,53	0,00	0,75	7,82	16,88	7,13	0,049	0,194	NO
Trave P53-6f	3,93	1,69	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,51	0,00	0,76	7,82	16,88	7,13	0,049	0,193	NO
Trave P58-7f	3,51	1,75	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,78	7,82	16,88	7,13	0,055	0,193	NO
Trave P62-9f	3,77	1,61	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,48	0,00	0,79	7,82	16,88	7,13	0,051	0,192	NO
Trave P49-5f	3,78	1,66	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,50	0,00	0,78	7,82	16,88	7,13	0,051	0,193	NO
Trave P41-3f	3,89	1,73	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,52	0,00	0,76	7,82	16,88	7,13	0,050	0,194	NO
Trave P36-P41	1,04	2,15	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,51	0,00	0,76	7,82	16,88	7,13	0,185	0,193	NO
Trave P46-P49	1,21	1,90	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,52	0,00	0,76	7,82	16,88	7,13	0,160	0,194	NO
Trave P50-P53	1,12	1,90	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,78	7,82	16,88	7,13	0,172	0,192	NO
Trave P54-P58	1,19	1,90	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,51	0,00	0,76	7,82	16,88	7,13	0,163	0,193	NO
Trave P63-8f	3,70	1,58	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,47	0,00	0,80	7,82	16,88	7,13	0,052	0,191	NO
Trave P59-P62	1,14	1,90	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,78	7,82	16,88	7,13	0,169	0,192	NO
Trave P39-P63	1,16	10,69	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,36	0,00	0,85	7,82	16,88	7,13	0,160	0,185	NO
Trave P15-P13	1,19	5,30	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,49	0,00	0,75	7,82	16,88	7,13	0,160	0,191	NO
Trave P6-P28	1,20	10,70	2,80	0,00	1,95	-	NON Coesivo	1,36	0,00	0,86	7,82	16,88	7,13	0,153	0,184	NO

LEGENDA:

- Id<sub>Fnd</sub>** Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- L<sub>x</sub>/L<sub>y</sub>** Dimensioni dell'elemento di fondazione.
- Rtz** Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
- Z<sub>p.cmp</sub>** Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
- Z<sub>Fid</sub>** Profondità della falda dal piano campagna.
- Cmp T** Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
- C.** Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
- Terzaghi**
- Q<sub>Ed</sub>** Carico di progetto sul terreno.
- Q<sub>Rd</sub>** Resistenza di progetto del terreno.
- R<sub>f</sub>** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	Rtz	Z <sub>p.cmp</sub>	Z <sub>Fid</sub>	Cmp T	C. Terzaghi						Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>r</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>r</sub>			

		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
Trave P62-P63	2,45	5,20	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,33	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,088	0,216	NO
Trave P6-P7	2,10	5,22	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,33	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,103	0,216	NO
Trave P7-P10	1,82	5,63	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,35	0,00	0,63	7,82	16,88	7,13	0,119	0,217	NO
Trave P10-P13	2,17	6,43	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,30	0,00	0,67	7,82	16,88	7,13	0,099	0,214	NO
Trave P20-P21	2,03	5,66	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,31	0,00	0,67	7,82	16,88	7,13	0,106	0,214	NO
Trave P26-P33	1,80	5,54	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,36	0,00	0,63	7,82	16,88	7,13	0,121	0,217	NO
Trave P21-P26	2,01	5,31	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,33	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,107	0,216	NO
Trave P33-P39	1,97	5,54	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,35	0,00	0,64	7,82	16,88	7,13	0,110	0,217	NO
Trave P35-P36	2,41	5,30	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,33	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,090	0,216	NO
Trave P41-P43	2,50	5,30	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,32	0,00	0,66	7,82	16,88	7,13	0,086	0,215	NO
Trave P45-P46	2,30	5,28	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,34	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,094	0,216	NO
Trave P53-P54	2,33	5,32	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,34	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,093	0,216	NO
Trave P58-P59	2,33	5,40	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,34	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,093	0,216	NO
Trave P28-P29	2,55	5,20	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,33	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,085	0,216	NO
Trave P49-P50	2,28	5,24	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,34	0,00	0,64	7,82	16,88	7,13	0,095	0,216	NO
Trave P7-P29	1,70	10,70	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,21	0,00	0,74	7,82	16,88	7,13	0,122	0,208	NO
Trave P10-P36	1,66	10,70	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,22	0,00	0,74	7,82	16,88	7,13	0,126	0,209	NO
Trave P13-P43	1,57	9,22	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,24	0,00	0,72	7,82	16,88	7,13	0,134	0,210	NO
Trave P20-P46	1,72	8,61	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,25	0,00	0,71	7,82	16,88	7,13	0,122	0,211	NO
Trave P21-P50	1,54	8,80	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,25	0,00	0,71	7,82	16,88	7,13	0,137	0,211	NO
Trave P26-P54	1,69	10,70	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,22	0,00	0,74	7,82	16,88	7,13	0,124	0,209	NO
Trave P33-P59	1,70	10,69	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,21	0,00	0,74	7,82	16,88	7,13	0,123	0,209	NO
Trave P45-4f	5,94	1,77	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,36	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,037	0,220	NO
Trave P43-P45	1,64	1,65	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,29	0,00	0,71	7,82	16,88	7,13	0,131	0,215	NO
Trave P35-2f	6,00	1,82	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,37	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,037	0,220	NO
Trave P15-P20	1,39	2,24	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,37	0,00	0,64	7,82	16,88	7,13	0,158	0,219	NO
Trave P29-P35	1,24	1,90	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,25	0,00	0,74	7,82	16,88	7,13	0,172	0,213	NO
Trave P53-6f	5,86	1,69	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,35	0,00	0,66	7,82	16,88	7,13	0,037	0,219	NO
Trave P58-7f	5,26	1,75	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,33	0,00	0,67	7,82	16,88	7,13	0,041	0,218	NO
Trave P62-9f	5,91	1,61	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,33	0,00	0,68	7,82	16,88	7,13	0,037	0,218	NO
Trave P49-5f	5,66	1,66	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,33	0,00	0,67	7,82	16,88	7,13	0,038	0,218	NO
Trave P41-3f	5,98	1,73	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,36	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,037	0,220	NO
Trave P36-P41	1,68	2,15	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,36	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,130	0,219	NO
Trave P46-P49	1,94	1,90	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,36	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,113	0,219	NO
Trave P50-P53	1,80	1,90	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,34	0,00	0,67	7,82	16,88	7,13	0,121	0,218	NO
Trave P54-P58	1,91	1,90	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,36	0,00	0,66	7,82	16,88	7,13	0,115	0,219	NO
Trave P63-8f	5,53	1,58	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,31	0,00	0,69	7,82	16,88	7,13	0,039	0,217	NO
Trave P59-P62	1,84	1,90	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,34	0,00	0,67	7,82	16,88	7,13	0,118	0,218	NO
Trave P39-P63	1,85	10,69	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,21	0,00	0,74	7,82	16,88	7,13	0,113	0,209	NO
Trave P15-P13	1,87	5,30	2,80	0,00	1,95	-	Coesivo	1,33	0,00	0,65	7,82	16,88	7,13	0,115	0,216	NO
Trave P6-P28	1,91	10,70	2,80	0,00	1,95	-	NON	1,21	0,00	0,74	7,82	16,88	7,13	0,109	0,208	NO

### LEGENDA:

**Id<sub>Fnd</sub>** Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.

**CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

**L<sub>x,y</sub>** Dimensioni dell'elemento di fondazione.



Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id <sub>Fnd</sub>	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	Rtz	Z <sub>p.cmp</sub>	Z <sub>Fid</sub>	Cmp T	C. Terzaghi						Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	R <sub>f</sub>
								per N <sub>q</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>γ</sub>	N <sub>q</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>γ</sub>			

- Rtz** Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
- Z<sub>p.cmp</sub>** Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
- Z<sub>Fid</sub>** Profondità della falda dal piano campagna.
- Cmp T** Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
- C.** Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
- Terzaghi**
- Q<sub>Ed</sub>** Carico di progetto sul terreno.
- Q<sub>Rd</sub>** Resistenza di progetto del terreno.
- R<sub>f</sub>** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.